

This is a digital copy of a book that was preserved for generations on library shelves before it was carefully scanned by Google as part of a project to make the world's books discoverable online.

It has survived long enough for the copyright to expire and the book to enter the public domain. A public domain book is one that was never subject to copyright or whose legal copyright term has expired. Whether a book is in the public domain may vary country to country. Public domain books are our gateways to the past, representing a wealth of history, culture and knowledge that's often difficult to discover.

Marks, notations and other marginalia present in the original volume will appear in this file - a reminder of this book's long journey from the publisher to a library and finally to you.

Usage guidelines

Google is proud to partner with libraries to digitize public domain materials and make them widely accessible. Public domain books belong to the public and we are merely their custodians. Nevertheless, this work is expensive, so in order to keep providing this resource, we have taken steps to prevent abuse by commercial parties, including placing technical restrictions on automated querying.

We also ask that you:

- + *Make non-commercial use of the files* We designed Google Book Search for use by individuals, and we request that you use these files for personal, non-commercial purposes.
- + Refrain from automated querying Do not send automated queries of any sort to Google's system: If you are conducting research on machine translation, optical character recognition or other areas where access to a large amount of text is helpful, please contact us. We encourage the use of public domain materials for these purposes and may be able to help.
- + *Maintain attribution* The Google "watermark" you see on each file is essential for informing people about this project and helping them find additional materials through Google Book Search. Please do not remove it.
- + *Keep it legal* Whatever your use, remember that you are responsible for ensuring that what you are doing is legal. Do not assume that just because we believe a book is in the public domain for users in the United States, that the work is also in the public domain for users in other countries. Whether a book is still in copyright varies from country to country, and we can't offer guidance on whether any specific use of any specific book is allowed. Please do not assume that a book's appearance in Google Book Search means it can be used in any manner anywhere in the world. Copyright infringement liability can be quite severe.

About Google Book Search

Google's mission is to organize the world's information and to make it universally accessible and useful. Google Book Search helps readers discover the world's books while helping authors and publishers reach new audiences. You can search through the full text of this book on the web at http://books.google.com/

HILFSBUCH

FÜR

DAMPFWASCHINEN-TECHNIKER

VON

JOSEF HRABÁK

Name and

PRACTISCHER THEIL

Library of the

University of Wisconsin



Library
of the
University of Wisconsin



HILFSBUCH

FÜR

DAMPFMASCHINEN-TECHNIKER

UNTER MITWIRKUNG

VON ADALBERT KAŠ, PROFESSOR AN DER K. K. BERGAKADEMIE IN PŘIBRAM

VERFASST UND HERAUSGEGEBEN

VON

JOSEF HRABÁK

OBERBERGRATH UND PROFESSOR AN DER K. K. BERGAKADEMIE IN PŘIBRAM.

DRITTE AUFLAGE.

MIT IN DEN TEXT GEDRUCKTEN FIGUREN.

ERSTER BAND.

PRACTISCHER THEIL.



BERLIN

VERLAG VON JULIUS SPRINGER 1897. Alle Rechte vorbehalten.

DRUCK VON II. 8. HERMANN IN BERLIN.

Vorwort zu der ersten Auflage des Hilfsbuches.

Es war schon seit Jahren mein Vorhaben, über Dampfmaschinen ein Tabellenwerk zu entwerfen, welches für eine Maschine beliebiger Hauptgattung und beliebiger Grösse alle Daten beisammen enthalten würde, welche für den Techniker von Interesse und sonst nur durch eine mehr oder weniger umständliche Rechnung zu gewinnen sind. Dabei war eine möglichst gute Uebereinstimmung der zu schaffenden Angaben mit den Ergebnissen der Anwendung selbstverständlich das vor Allem wünschenswerthe Erforderniss.

Diese Angaben betreffen im Allgemeinen zunächst die Leistung (und zwar sowohl die indicierte, als auch die Netto-Leistung, letztere mit entsprechender Bewerthung des Leergangs-Widerstandes nebst der zusätzlichen Reibung), dann den Dampfconsum bei beliebiger Spannung und beliebiger (für den Betrieb in Betracht kommender) Füllung.

Nach beiden Richtungen — für die Bestimmung der Leistung eben so wie für die Bestimmung des Dampfconsums — stellten sich meinem Beginnen, insofern übermässige Voluminösität vermieden und möglichste Uebersichtlichkeit erreicht werden sollte, wesentliche Hindernisse entgegen.

Was erstlich die Angaben der Leistung betrifft, so ward die übliche Beurtheilung und Bemessung derselben nach Pferdekräften bei der jeweiligen Kolbengeschwindigkeit vermöge der starken Variation der letzteren für meinen Zweck alsbald als untauglich befunden; trotz betreffender Regeln verschiedener Art ist es eben unumgänglich, die Kolbengeschwindigkeit denn doch innerhalb weiter Grenzen dem Ingenieur, ja oft auch dem Betriebsleiter freizugeben, da hierbei häufig ganz zufällige Rücksichten entscheiden. Hierzu kommt der Umstand, dass von der üblichen Bemessung der Maschinenstärke in Pferdekräften der Uebergang zu dem in dieser Beziehung eigentlich massgebenden "statischen Momente" jedenfalls umständlich ist und eben nur mittelst der jeweiligen Kolbengeschwindigkeit resp. Umgangszahl geschehen kann.

Zur Beseitigung dieser Unzukömmlichkeiten musste die Kolbengeschwindigkeit für die Angaben der Leistungen völlig eliminiert werden, und dies geschah durch die Einführung einer neuen Grösse, nämlich der "Leistung pro 1 Meter Kolbengeschwindigkeit" — kurz gesagt "Leistung pro Meter", und zwar ebenso indiciert $\left(\frac{N_i}{c}\right)$ als auch Netto $\left(\frac{N_n}{c}\right)$; zu bezeichnen mit ϵ/m , d. i. Pfdk. pro Meter. Diese Grösse $\frac{N}{c}$ (gleichgiltig ob indiciert oder Netto) charakterisiert unstreitig die Stärke einer Maschine viel präciser als N selbst. Dieselbe Grösse $\frac{N}{c}$ hat zugleich die sehr angenehme Eigenschaft, dass durch Multiplication derselben mit 75 (wegen 1 = 75 mk) sofort der mittlere effective Kolbendruck (in Kgr.) und durch Multiplication mit 47,75 (d. i. $\frac{2}{\pi}$ 75) der mittlere Druck im Kurbelkreise (in Kgr.) erhalten wird, von welch letzterem auf das stat. Moment einfach durch Multiplication mit der Kurbellänge zu übergehen ist.

Wenn durch die Einführung der Grösse $\frac{N}{c}$ das Zustandekommen meines gegenwärtigen "Hilfsbuches für Dampfmaschinen-Techniker" überhaupt ermöglicht wurde, so ist andererseits kaum zu leugnen, dass diese Grösse vermöge ihres präcisen Charakters und ihrer leichten Fasslichkeit auch einer weiteren Anwendung werth befunden werden könnte. Der Uebergang von derselben zu 'der üblichen Grösse N selbst geschieht einfach durch Multiplication mit der jeweiligen Kolbengeschwindigkeit c.

Für die Angabe der Leistungen bei allen Maschinengattungen machte sich ausserdem in den sämmtlichen bisherigen für die Anwendung halbwegs adjustierten Theorien der Dampfmaschine eine Lücke fühlbar, welche darin besteht, dass hiernach (mittelst der üblichen Spannungs-Coëfficienten) die indicierten Spannungen und sodann die Leistungen nebst dem Dampfconsum bei verschiedenen Cylinderfüllungen nur unter der Voraussetzung sofort zu eruieren sind, wenn die Absperrung des Admissionsdampfes durch irgend eine "Expansions-Vorrichtung" unabhängig von den übrigen Phasen der Dampfvertheilung eingeleitet wird, während für die durch Coulissensteuerung bedingte Dampfvertheilung die erwähnten Daten bisher im Allgemeinen nicht vorhanden waren, so dass man darauf angewiesen war, die Reversiermaschinen im weiteren Sinne, bei welchen die Coulissensteuerung (ohne eine besondere Expansionsvorrichtung) vorherrscht und wohl auch stets vorherrschen wird, entweder nur für Volldruck zu rechnen*) oder aber von Fall zu Fall durch Verzeichnen der betreffenden Dampfvertheilungs- und Dampfspannungs-Diagramme sich mühsam und doch nur höchst unvollkommen zu behelfen.



^{*)} Wenn man etwa meinen sollte, es genüge, die Coulissenmaschinen als Locomotivmaschinen für das betreffende Adhäsionsgewicht und als Fördermaschinen für den Anhub aus dem Schachttiefsten in beiden Fällen bei Volldruck zu rechnen, so ist man im entschiedenen Irrthume; es ist im Gegentheile auch bei diesen Maschinen die Kenntniss sowohl ihrer Kraftentwicklung, als auch ihres Dampfconsums bei verschiedenen, durch die Coulisse zu bewirkenden Füllungen schon deswegen nothwendig, weil diese Maschinen vorwiegend, wenn nicht ausschliesslich, mit solchen Füllungen thatsächlich arbeiten und ganz gewiss arbeiten sollen.

Um die gesteckte Aufgabe ganz zu lösen, habe ich mich der Mühe unterzogen, die Maschinen mit Coulissensteuerung bezüglich der Dampfwirkung etc. in einer analogen Weise analytisch zu untersuchen, wie dies bis dahin in Betreff der Maschinen mit selbstständiger (durch die übrigen Dampfvertheilungsphasen nicht beeinflusster) Absperrung zu geschehen pflegte. Es entsprach sodann völlig der Natur der Sache, gerade die theoretische Behandlung der Coulissenmaschinen als den allgemeinen Fall hinzustellen, aus welchem die die übrigen Maschinengattungen betreffenden Betrachtungen als specielle, vereinfachte Fälle abgeleitet wurden.

Wenn demnach in Betreff der theoretischen Behandlung der Eincylinder-Maschinen ein durchaus origineller Vorgang hier eingehalten wurde, wobei auch die heutzutage immermehr zur Geltung kommende Compression des Vorderdampfes in einer für die Anwendung leichtfasslichen Weise die gehörige Berücksichtigung fand, so erheischten die Zweicylinder-Maschinen (welche als die "Maschinen der Zukunft" wohl nur stets neben den Eincylinder-Maschinen zu bezeichnen sein werden) eine besonders eingehende Bearbeitung; dieselbe stammt zum grossen Theile direct von meinem Mitarbeiter Herrn k.k. Adjuncten*) Adalbert Káš, dessen ebenso unverdrossene als ausgiebige Mitwirkung in allen Theilen dieser Arbeit ich nicht genug anerkennen kann.

Ebenso wie bei Bestimmung der Leistungen musste ich bei Ermittlung des Dampfconsums in dem vorliegenden Werke meinen eigenen Weg gehen und namentlich in dieser Beziehung von den bisher gangbaren Regeln gänzlich absehen. Vor Allem konnte ich mit der üblichen Bestimmung des nutzbaren Dampfverbrauches und Dampfverlustes zuvörderst pro Secunde oder Stunde durchaus nicht weiter kommen, denn auf dieser Grundlage hätten die Dampfverbrauchs-Tabellen nahezu einen solchen Umfang eingenommen, den nunmehr das ganze "Hilfsbuch" (nämlich der tabellarische Theil desselben) besitzt. In dieser Beziehung fand ich einen Ausweg dadurch, dass ich Regeln zur directen Bestimmung des "Dampfverbrauches pro indicierte Pferdekraft und Stunde" feststellte, und zwar sowohl in Betreff des nutzbaren Dampfverbrauches, als auch in Betreff der Dampfverluste. Bezüglich der letzteren sah ich mich veranlasst, mit der bisher hierfür angewandten Regel von Völckers völlig zu brechen, denn wenn diese auch zur Beurtheilung des durch starke Dampflässigkeit des Kolbens allein bedingten Dampfverlustes im Wesentlichen geeignet erscheint, so ist dies doch bei Weitem nicht mehr der Fall, wenn es sich um die Ermittlung des Gesammtdampfverlustes handelt, dessen Haupt-



^{*)} seitdem Professor.

antheil bei einer halbwegs guten Maschine durch die Abkühlung des Dampfes innerhalb der Maschine und viel weniger durch die Dampflässigkeit bedingt ist.

Die Völckers'sche Formel zur Ermittlung des Gesammt-Dampfverlustes angewendet, ergibt denselben für sehr kleine Maschinen übertrieben gross, für sehr grosse Maschinen aber übertrieben klein. Nach mehrmaligem Versuche, diese Formel durch eine ähnliche etwas anders geformte zu ersetzen, ergaben sich stets zwar geringere Abweichungen von allen verfügbaren Versuchsresultaten aus der Anwendung, aber doch keine befriedigende Uebereinstimmung. Zuletzt kam ich zu der Ueberzeugung, dass nichts anderes erübrige, als den Dampfverlust, so wie er stattfindet, auch in der Rechnung zu behandeln, nämlich denselben aus zwei Theilen zusammenzusetzen: der erste Theil rührt von der Abkühlung (innerhalb des Dampfcylinders, event. innerhalb des Dampfhemdes) her und kann als "Abkühlungsverlust" bezeichnet werden; der zweite Theil ist aber der "Dampflässigkeitsverlust". Durch die getrennte Bestimmung dieser beiden Antheile gelang es endlich, für Dampfmaschinen aller Gattungen und aller Grössen Resultate zu erhalten, welche mit den betreffenden Ergebnissen der Anwendung verglichen, durchaus eine sehr befriedigende Uebereinstimmung ergaben.

Die rechnungsmässige Bestimmung der Dampfverluste bezieht sich überdies — ähnlich wie jene des nutzbaren Dampfverbrauches — unmittelbar auf die indicierte Pferdekraft und die Stunde. Hierdurch wurde der grosse Vortheil und zugleich mein Zweck erzielt, dass nämlich in dem vorliegenden Hilfsbuche durch Aufschlagen der (eine gewisse Maschinengattung bei bestimmter Admissionsspannung) betreffenden Seite (pagina) für Dampfmaschinen aller Grössen nicht bloss die indicierte und Netto-Leistung, sondern auch alle drei Antheile des Dampfconsums pro indicierte Pferdekraft und Stunde bei verschiedenen Füllungen sofort zu entnehmen sind, und für die gewöhnlichen Verhältnisse (in Bezug auf Füllung, Kolbengeschwindigkeit etc.) auch der jeweilige Dampfconsum im Ganzen numerisch angesetzt ist.

Der "Practische Theil" des Hilfsbuches ist indessen mit Hilfe der beigegebenen "Einleitung" für den eigentlichen practischen Gebrauch an und für sich verständlich. In Betreff der theoretischen Begründung und allgemeineren Behandlung des Stoffes wird auf den zugehörigen "Theoretischen Theil" verwiesen.

Ich finde mich durch die schliessliche Gestaltung dieses Hilfsbuches sammt seiner theoretischen Basis nach jahrelanger Arbeit befriedigt, und wünsche nur, dass es meine Fachgenossen bei dessen Gebrauche ebenfalls sind.

Die Verlagsbuchhandlung hat es sich sehr angelegen sein lassen, durch die Wahl der äusserst deutlichen und gefälligen Renaissance-Lettern, welche für das Werk grossentheils neu gegossen wurden, sowie durch eine correcte Herstellung und würdige Ausstattung des Buches im Ganzen zu der Erfüllung meines eben ausgesprochenen Wunsches möglichst beizutragen.

Schliesslich kann ich nicht umhin, die gewissenhafte Betheiligung bei den tabellarischen Rechnungs-Arbeiten Seitens des k. k. Bergschul-Professors Herrn J. Schubert, Seitens des Zbirover Bezirks-Ausschusses Herrn W. Kopp, sowie Seitens meiner Gattin dankend zu constatieren und ausserdem für die unermüdet eifrige Theilnahme an dem Correctur-Geschäfte dem k. k. Hauptmann-Rechnungsführer Herrn Simeon Kas meine Verbindlichkeit auszusprechen.

Pribram (Böhmen), im November 1882.

Josef Hrabák.

Vorwort zu der zweiten Auflage des Hilfsbuches.

Die zweite Auflage ist auf dem Titelblatte als eine "wesentlich vermehrte und verbesserte" bezeichnet.

Was zunächst die "Verbesserungen" betrifft, so war an der Bestimmung der Fundamental-Grössen, als welche man die "indicierte" Spannung (und Leistung) nebst dem "nutzbaren" Dampfverbrauche bezeichnen kann, für die in der ersten Auflage in Betracht gezogenen Maschinen-Gattungen füglich Nichts zu verbessern.

Hingegen sand ich mich veranlasst, in der Bemessung einerseits der passiven Widerstände, andererseits der Damfverluste eine Aenderung, bezw. Modification in der folgenden Weise vorzunehmen:

In Betreff der passiven Widerstände blieb es bezüglich der rechnungsmässigen Bestimmung des Leergangswiderstandes ebenfalls beim Alten; nur die zusätzliche Reibung schätze ich in der 2. Auflage nach Umständen etwas niedriger, als in der 1. Auflage. Ich habe nämlich in der 1. Auflage eben bei der Bemessung dieser "zusätzlichen Reibung" dem in der Praxis üblichen "Zugeben" Rechnung zu tragen befunden; da nun aber auch schon der Leergangswiderstand entsprechend reichlich bemessen ist, so habe ich in der 2. Auflage von dem weiteren "Zugeben" bei der zusätzlichen Reibung Abstand genommen und nehme diese letztere eben nur so gross an, wie sie sich bei durchschnittlich guten Maschinen beiläufig in der That gestaltet. Immerhin blieben jedoch in den Tabellen des "Practischen Theiles" des Hilfsbuches (welche bereits für die 1. Auflage stereotypiert wurden) die alten Ansätze der Nutzleistung unverändert, und können auch weiterhin von Denjenigen benutzt werden, welche einem reichlicheren (aber verständigen) "Zugeben" huldigen.



Für Diejenigen aber, welche knapper rechnen wollen, sind (zu den alten Tabellen) übersichtliche Daten über Leergangswiderstand und (knappere) zusätzliche Reibung in dem "Anhange" hinzugekommen, welche es auch leicht (durch eine einfache Subtraction) ermöglichen, die durch den Indicator nachweisbare Leistungs-Differenz (die indicierte abzüglich der Leergang-Leistung) sofort zu eruieren und etwaigen Contract-Bedingungen zu Grunde zu legen, ohne dass jedoch diese Leistungsdifferenz jemals (principiell) als die Netto-Leistung angesehen, bezw. die zusätzliche Reibung desavouiert werden könnte. — In dem "Theoretischen Theile" ist lediglich die knapper bemessene zusätzliche Reibung in Betracht gezogen worden.

Und nun zu den Dampfverlusten, welche ich irgendwo als die "Achillesferse" der Dampfmaschinen-Theorie bezeichnete. Bereits in der 1. Auflage trennte ich die rechnungsmässige Bestimmung des Abkühlungsverlustes (als des Hauptverlustes) von jener des Dampflässigkeitsverlustes (als des untergeordneten Verlustantheiles). Seitdem ging man mancherseits daran, die Existenz des Dampflässigkeitsverlustes (welcher doch vordem vermöge der Völkers'schen Formel als der einzig bestehende hingestellt wurde!) völlig wegleugnen zu wollen. Auf diese Zumuthung konnte ich (ebenso wie auf die Vernachlässigung der zusätzlichen Reibung) aus betreffenden Orts beleuchteten Gründen principiell keineswegs eingehen. Wohl gebe ich aber zu, dass ich dem Dampflässigkeitsverluste in der 1. Auflage des Buches (vermöge des wenigen bis dahin vorgelegenen Versuchsmaterials) immerhin noch einen grösseren Einfluss anberaumt habe, als es bei "guten" Maschinen nunmehr (nach seither gewonnenem recht ausgiebigem Material) sach- und fachgemäss erscheint.

Es galt somit, in den stereotypierten Tabellen der 1. Auflage (Practischer Theil) die Angaben des Dampflässigkeitsverlustes (C_i " pro indic. Pfdk. und Stunde) ansehnlich zu reducieren und die Angaben des Abkühlungs verlustes dementsprechend zu modificieren. Glücklicherweise konnte ich besagte Reduction (den betreffenden Versuchsresultaten zur Genüge entsprechend) rund auf die Hälfte der alten Beträge vornehmen, was einfach dadurch geschah, dass ich die alten Beträge von C_i " (in den letzten Tabellen-Spalten) als die doppelten Beträge (2 C_i ") hinstellte.

Was aber die Modification der Beträge des Abkühlungsverlustes (C_i " pro indic. Pfdk. und Stunde) betrifft, so habe ich an meiner ursprünglichen empirischen Formel für denselben eine (betreffenden Orts begründete) Aenderung bezw. Correction auch ohnedem vorzunehmen befunden, deren Resultat sich dahin äussert, dass die alten Beträge des Productes c C_i " (hierbei c die Kolbengeschwindigkeit) nunmehr als die Werthe von x C_i " hingestellt sind, welche mit $\frac{1}{x}$ multipliciert, den neuen Abkühlungsverlust C_i " ergeben; die Werthe von $\frac{1}{x}$ sind aber auf der Titelseite jeder Tabellengruppe (in Abhängigkeit

von der Kolbengeschwindigkeit c und von der Füllung $\binom{l_1}{l}$) numerisch angegeben; es wird sonach die frühere Division mit c in der neuen Auflage durch die Multiplication mit einer einfachen numerischen Zahl ersetzt, so dass die neue Bestimmung von C_i eigentlich noch einfacher ist, als die alte.

Einigermassen schwieriger war die Nachhilfe in Betreff der fertigen Angaben des Gesammt-Dampfverbrauches in den letzten Spalten der stereotypierten Tabellen; diese Angaben mussten (obwohl bei den grossen Maschinen nur wenig geändert) aus den Stereotyp-Platten entfernt und durch neue Zahlen ersetzt werden.

Sonach erscheinen die Tabellen der neuen Auflage, trotz der erfolgten thatsächlich durchgreifenden Verbesserungen, verhältnissmässig nur sehr wenig verändert und der Gebrauch derselben ist in der 2. Auflage gewiss ebenso einfach und leicht, wie er in der 1. Auflage war.

In dem "Theoretischen Theile" konnte ich mich der Untersuchung über die Dampfverluste nach Belieben hingeben; ich that es auch so gründlich, als ich es eben im Stande war, und als es dieses wichtigste und schwierigste Kapitel des Dampfmaschinen-Studiums erheischt.

Ich verweise dieserhalb übrigens auf die betreffende Abhandlung selbst, nur erwähne ich, dass ich hierbei zu einer (meines Erachtens) geläuterten Ansicht über die Wirkung des Dampfhemdes und über den dampfökonomischen Einfluss der Receiverheizung gelangt bin, beiläufig darin gipfelnd, dass das Dampfhemd am Admissions-Cylinder (bei den Verbund-Maschinen am Hochdruck-Cylinder) von hervorragendem Nutzen ist, indem hierdurch nicht bloss der nutzbare Dampfverbrauch, sondern auch (in noch höherem Masse) der Abkühlungsverlust pro Pfdk. und Stunde herabgemindert wird, während das Dampfhemd an den Expansions-Cylindern der Verbund-Maschinen, ebenso wie die mehrweniger ausgiebige Receiverheizung (ob bloss äusserlich — dampfhemdartig, ob durchgreifend — mittelst Röhrensystems) nur partiell, somit in bedeutend geringerem Masse Dampfersparniss mit sich bringt, also (im Vergleiche mit der Heizung des Admissions-Cylinders) von untergeordnetem Nutzen ist; einen näheren Aufschluss gibt hierüber § 57 des Theoretischen Theiles, das Uebrige findet man an andern hierzu geeigneten Stellen des Buches.

Das Resultat der betreffenden Studie ist, dass die Ausmittlung des Dampfverbrauches, insbesondere des Dampfverlustes, nach den neu entwickelten Regeln des "Theoretischen Theiles" formell eine andere ist, als die Ausmittlungsweise in dem "Practischen Theile". Wenn trotzdem beide Ausmittlungsarten (zum Wenigsten bei den gewöhnlichen Verhältnissen) nahe zu dem gleichen Ergebnisse führen, so rührt dies daher, dass auf beiden Seiten die aufgestellten Regeln einestheils rationell sind, anderntheils mit den betreffenden Versuchsresultaten eingehendst zusammengehalten und in möglichste Uebereinstimmung gebracht wurden, wonach die mögliche zweimalige

Ausmittlungsweise der prekärsten Grössen nur willkommen geheissen werden kann.

Ebenso, wie in der angegebenen Beziehung, so ist auch in allem Uebrigen der "Practische Theil" des Hilfsbuches (bezüglich des Gebrauches) unabhängig von dem "Theoretischen Theile", d. h. jeder dieser beiden Theile bildet eigentlich ein für sich abgeschlossenes und an sich verständliches Werk; der "Theoretische Theil" bildet hierbei allerdings die Grundlage des "Practischen Theiles", wie dies auch schon bei der ersten Auflage der Fall war.

Ich komme zu den in der zweiten Auflage vorgenommenen Erweiterungen des Hilfsbuches. Abgesehen von der Vervollständigung der theoretischen Partie über die Zweicylinder-Maschinen und von so manchen kleineren aber wesentlichen Ergänzungen an verschiedenen Stellen des Buches betreffen die besagten "Erweiterungen"

erstlich die Aufnahme zweier neuen Kapitel in den einleitenden Abschnitt des "Theoretischen Theiles",

zweitens die Bearbeitung der seit dem Erscheinen der ersten Auflage des Buches in Anwendung gekommenen "modernen" Maschinengattungen, welche ich zugleich mit meinem Mitarbeiter als "Maschinen mit hohem Dampfdruck" bezeichne und für die Anwendung (in den Tabellen) aus mehrfachem Grunde separat behandle.

Die "erstlich" erwähnten zwei neuen Kapitel in dem einleitenden Abschnitte des "Theoretischen Theiles" sind: das 1. Kapitel mit der Ueberschrift: "Der Wasserdampf und die Wärmeverhältnisse desselben", und das 3. Kapitel, betitelt: "Grundgesetze für die Dampfmaschinentheorie aus der Mechanik der Gase". Beide Kapitel gehören als theoretische Grundlagen in das vorliegende Hilfsbuch, welches hiermit nunmehr ein in sich abgeschlossenes Ganzes bildet, derart, dass jede Berufung auf die betreffenden Gesetze der Physik und Mechanik vortheilhafter Weise wegfallen konnte. In dem erstgenannten neuen Kapitel fanden auch die in den "Anhang" zu dem "Practischen Theile" aufgenommenen "Tabellen über die gesättigten Wasserdämpfe" ihre theoretische Erledigung. In dem anderen neuen Kapitel wird nach vorheriger Entwickelung der betreffenden physikalischen Gesetze schliesslich auseinandergesetzt, in welcher Weise und unter welchen Umständen bei den Dampfmaschinen einmal die Anwendung des einfachen Mariotte'schen Gesetzes gestattet, das anderemal die Heranziehung eines anderen Gesetzes geboten ist.

Die "zweitens" genannte Bearbeitung der "Maschinen mit hohem Dampfdruck" und zwar:

- a) der Zweicylinder-Auspuff-Maschinen,
- b) der Dreicylinder-Condens.-Maschinen



erstreckt sich in gleicher Weise auf den "Theoretischen" und auf den "practischen" Theil des Hilfsbuches; beiderseits wurden den betreffenden Specialisierungen für die Anwendung Spannungen von 7 oder 8 bis 14 Atmosphären ins Auge gefasst.

In Betreff der Zweicylinder-Auspuff-Maschinen wurde die theils schon vorhandene, theils ergänzte Theorie der Zweicylinder-Maschinen (ausser für Condensation) eben auch auf "Auspuff" ausgedehnt, bezw. hierfür specialisiert.

Die Dreicylinder-Maschinen wurden insbesondere nur als Condensator-Maschinen*) in Betracht gezogen; über drei Cylinder (selbst auch für Condensation) zu gehen, hielt ich aus betreffenden Orts angegebenen Gründen nicht für opportun. Die Aufgabe der Behandlung der Dreicylinder-Maschinen wurde möglichst allseitig aufgefasst und ich entledigte mich derselben unter hervorragender Beihilfe meines Mitarbeiters und literarischen Erben, Professor Adalbert Káš, unter Benutzung seiner diesbezüglichen Publicationen, nach bestem Wissen und Gewissen. Die "möglichste" Allseitigkeit betreffend, muss jedoch bemerkt werden, dass zwar die Dreicylinder- als Dreikurbel-Maschine (mit Kurbeln unter 120°) für beide daselbst möglichen Kurbelanordnungen behandelt wurde, dass jedoch für die Dreicylinder- als Zweikurbel-Maschine (mit Kurbeln unter 90°) bei den Regeln für die Bemessung der Cylinder-Volumenverhältnisse lediglich nur die Anordnung mit isoliertem Niederdruck-Cylinder (Hochdruck und Mitteldruck an einer Kurbel), also das "Tandem-Compound"-System berücksichtigt worden ist, während die vereinzelt ausgeführte Anordnung mit isoliertem Mitteldruck-Cylinder, das sogen. "Doppel-Compound"-System (doch eben nur in Betreff der besagten Volumenverhältnisse) unberücksichtigt geblieben ist; die Anwendung dürfte Nichts zu bereuen haben, wenn sie an dem ins Detail hier erledigten Tandem-Compound-System, als dem natürlicheren, festhalten, und das sogen. "Doppel-Compound"-System (welches auch schon wegen der ungleichförmigen Vertheilung der hin- und hergehenden Massen als "minder natürlich" zu bezeichnen sein dürfte) bei Seite lassen würde. Sollte man indess anderer Meinung sein, so beliebe man die Cylinder-Volumenverhältnisse für die gewünschte Arbeitsvertheilung oder aber Vertheilung des Temperatur-Gefälles auf die derart dislocierten Maschinencylinder sich selbst zu deducieren.

Die in dem "Practischen Theile" des Hilfsbuches über die "Maschinen mit hohem Dampfdruck" neu hinzugekommene III. Maschinen-Serie hat eine gegen die beiden ersten Serien nur unwesentlich abgeänderte, leicht verständliche und zudem betreffenden Orts beleuchtete Einrichtung.



^{*)} Die Bezeichnung "Condensator-Maschine" erscheint mir treffender, als der [(bisher auch von mir gebrauchte) Ausdruck "Condensations-Maschine", wodurch eigentlich eine Maschine bezeichnet ist, welche den Zweck hat, zu condensieren, Condensation herheizuführen, während man doch sagen will, dass die Condensation als Mittel dient, bezw. dass die Maschine (zu anderweitigem Zwecke) mit einem Condensator versehen, also eine "Condensator-Maschine" ist.

Der Verfasser.

In den "Anhang" zu dem Practischen Theile des Hilfsbuches ist ausser der bereits erwähnten Tabellengruppe über den Leergangswiderstand und die zusätzliche Reibung für die I. und II. Maschinen-Serie, zu der ursprünglichen Fliegner'schen eine zweite Tabelle für gesättigte Wasserdämpfe hinzugekommen und sind überdies die beiden Tabellen über die "Beiläufigen Maschinenpreise" (so sehr man auch diese Tabellen, wenn man just will, gering achten mag) grossentheils umgerechnet worden. Selbstverständlich musste auch die letzte Tabelle dieses Anhanges "Uebersicht des Dampfconsums etc." entsprechend abgeändert und (für die Maschinen mit hohem Dampfdruck) erweitert werden. Eben diese Erweiterung (S. 192 des Pract. Theiles), der gleich eingerichteten Doppeltabelle über den Dampfconsum in § 81 des "Theoretischen Theiles" entgegenhalten, ermöglicht die Beurtheilung, inwieweit den von dem Verfasser über den Dampfverbrauch hier und dort aufgestellten Regeln überhaupt zu trauen ist.

Der "Theoretische Theil" hat eine separate ganz kurze "Vorerinnerung", welche vor dem Gebrauche desselben zu lesen ist.

Die Verlagsbuchhandlung hat, keine Kosten scheuend, nicht ermangelt, für die zweite Auflage eine bedeutende Anzahl vorhandener Stereotyp-Platten nach Massgabe der vorgenommenen Aenderungen, bezw. Verbesserungen, durch andere zu ersetzen, und eine viel grössere Zahl von Platten, entsprechend den ausgiebigen Erweiterungen, neu herstellen zu lassen, so wie überhaupt dem Buche in seiner neuen Gestaltung eine Ausstattung zu geben, welche seiner inneren (wohl unzweifelhaften) Vervollkommnung auf das beste entspricht.

Přibram, im Juli 1891.

Josef Hrabák.

Vorwort zu der dritten Auflage des Hilfsbuches.

In dieser Auflage ist zunächst die unzweifelhaft schwierigste Partie der Dampfmaschinen-Theorie, nämlich die Ausmittlung der Dampfverluste einer sorgfältigen Sichtung, bezw. thunlichen Vereinfachung unterzogen worden.

Während nämlich in dem Theoretischen Theile der vorigen, zweiten Auflage die ganze Provenienz der hierbei zur Anwendung gekommenen Grundsätze dargelegt worden war, um in dieser heiklen Frage dennoch einen überzeugenden Eindruck zu erzielen, wurde in der vorliegenden dritten

Auflage diese Provenienz nur angedeutet. Andererseits fand sich der Verfasser in der zweiten Auflage veranlasst, bei der Behandlung des "Abkühlungsverlustes" den Einfluss der Abkühlungsdauer (im Verhältnisse der Quadratwurzel) nach zwei Ansichten in Rechnung zu bringen, bezw. diesen Verlust zweimal zu berechnen und von beiden Berechnungsweisen das arithmet. Mittel als Resultat anzunehmen. Diese Unannehmlichkeit und Weitläufigkeit erscheint nunmehr in der dritten Auflage gänzlich vermieden. Unter einem wurde durch diese begründete Vereinfachung die gewünschte Uebereinstimmung des "Theoretischen Theiles" mit dem "Practischen Theile" des vorliegenden Hilfsbuches erreicht, welche in der vorigen Auflage nicht vorhanden war.

Kurz gesagt: der Verfasser will hiermit seine langwierigen, weil eben sehr schwierigen Studien über eine sachentsprechende, möglichst theoretische Ausmittlung der Dampfverluste dem Wesen nach der schliesslichen Erledigung zugeführt haben.

Die betreffenden Entwicklungen gelten allerdings zuvörderst für gesättigten, eventuell etwas feuchten Admissionsdampf, mit welchem die Dampfmaschinen bisher vorwiegend gespeist wurden.

In der neueren Zeit widmet man dem altbekannten Grundsatze, dass der bei Anwendung des gewöhnlichen Wasserdampfes unvermeidliche und sehr namhafte Abkühlungsverlust der Dampfmaschinen durch eine ausgiebige Ueberhitzung des Kesseldampfes grossentheils paralysirt werden kann, eine erhöhte Aufmerksamkeit, und überwindet allmählich die ehemaligen Schwierigkeiten der betreffenden technischen Ausführung durch zweckentsprechend eingerichtete Ueberhitzungs-Apparate.

Diese höchst zweckmässige, wenn correct durchgeführte Neuerung wurde betreffendenorts (bei der Ausmittlung des Abkühlungsverlustes) in Berücksichtigung gebracht, wobei allerdings nicht übersehen wurde, dass die Beschaffung des überhitzten Dampfes unter allen Umständen eine entsprechende Anzahl Calorien, bezw. einen gewissen Brennstoffaufwand beansprucht und dass somit der Abkühlungsverlust nie ganz paralysiert werden kann.

Die Daten über die mit der Dampfüberhitzung zu erzielende Dampfbezw. Brennstoff-Ersparniss schöpfte der Verfasser vornehmlich aus den mit E. Schwoerer's bestdurchdachten Ueberhitzern an verschiedenen Orten durchgeführten Versuchen. In dem "Practischen Theile", welcher mit Ausnahme der zugehörigen Einleitung und Gebrauchsanweisung gänzlich stereotypiert ist, wurde der Einfluss der Dampfüberhitzung auf den Dampfverbrauch erst am Schlusse in einem "Zusatze" in Betracht gezogen.

Mit Rücksicht auf die (im Vergleiche mit der zweiten Auflage) präcisierte Ausmittlungsweise der Dampfverluste wurden die "Vergleichenden Dampfverbrauchs-Tabellen" sowohl des Theoretischen als auch des Practischen Theiles dieses Hilfsbuches völlig umgearbeitet, und ist beiderseits je eine Tabelle hinzugefügt, in welcher der Dampfconsum ganz exacter Condens.-

Maschinen bei hoch überhitztem Admissionsdampfe, als das noch wohl erreichbare Minimum nach den angegebenen Regeln ausgewiesen ist: es sind die Dampfverbrauchs-Tabellen vornehmlich der Zukunft und nur zum geringen Theile der Gegenwart.

Die Tabellen des "Theoretischen Theiles" über die Cylindervolumen-Verhältnisse der Verbundmaschinen mit zweimaliger und dreimaliger Expansion erfuhren eine nachträgliche Ergänzung durch eine am Ende des "Theoret. Theiles" (bezw. seiner Tabellen) angehängte "Vergleichungs-Tabelle", in welcher diese Volumen-Verhältnisse für die einfachste Bedingung, nämlich für die gleichmässige Vertheilung der Füllung auf die Dampfcylinder übersichtlich angegeben sind. Diese Angaben konnten an keiner anderen Stelle des Buches passender angebracht werden, und mögen zum Vergleiche mit den Angaben der betreffenden Haupttabellen, welche anderweitigen Bedingungen entsprechen, vortheilhaft benützt, oder auch an sich in Betracht gezogen werden.

In ähnlicher. aber ausgiebigerer Weise erhielt der "Practische Theil" am Schlusse eine "Nachträgliche Zugabe für alle Verbundmaschinen", in welcher die Bestimmung der Cylinder-Volumenverhältnisse dieser Maschinen vom Standpunkte einerseits der gleichmässig vertheilten Expansion, andererseits der annähernd gleichen Arbeit der Dampfcylinder naturgemäss und einfach dargestellt wird. Diese leicht fassliche und übersichtliche Darstellung bildet im "Practischen Theile" ein willkommenes Gegenstück zu der unumgänglich verwickelteren, auch andere Gesichtspunkte verfolgenden Abhandlung desselben Gegenstandes in dem "Theoretischen Theile", und wird mit den zugehörigen erschöpfenden Tabellen zugleich als eine wesentliche Vervollständigung dieses wichtigen Gegenstandes anerkannt werden.

Ausserdem wurden an verschiedenen Stellen des Buches — im Texte und in den Tabellen — einzelne nützliche Aenderungen vorgenommen. —

An der allgemeinen Anordnung und Einrichtung des Buches fand der Verfasser Nichts zu ändern. Die Herausgabe desselben in zwei gesonderten Bänden wird aber zur Handlichkeit desselben wesentlich beitragen.

Die dem "Practischen Theile" beigefügten leeren Blätter sollen zur schriftlichen Aufnahme vornehmlich dessen dienen, was der Maschinen-Ingenieur an anderweitigem Inhalt diesem Hilfsbuche beizufügen findet, welches — dem Verfasser seinerzeit freundlich mitgetheilt — in einer künftigen Auflage eventuell Berücksichtigung finden könnte.

Přibram, im Januar 1897.

Josef Hrabák.



Inhalts-Verzeichniss

des "Practischen Theiles" des Hilfsbuches.

•	Einleitung und Gebrauchsanweisung. (Separat mit fetten Ziffern paginiert.)	
Eintheilung d Einrichtung d Einrichtung d Beziehungen : Besondere Bei Beispiele der Bemerkungen	g. Bezeichnungen	16 17 22 27
	Tabellen.	
	(Detail-Uebersicht siehe auf den folgenden zwei Seiten.)	
I. SERIE.	Maschinen gewöhnlicher Grössen (bis 1 qm Kolbenfläche, d. i. bis 1,15 m Durchmesser). A. Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (als Eincylinder-Maschinen)	1—25
	B. Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung (als Ein-	
	cylinder-Maschinen	2751
	C. Eincylinder-Condensations-Maschinen	53-77
	D. Zweicylinder-Condensations-Maschinen	79—97
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	13-31
II. SERIE.	Sehr grosse Dampfmaschinen (von 1 bis 7 qm Kolbenfläche,	
	1,15 bis 3 m Durchmesser).	
	Sehr grosse Auspuff-Maschinen (als Eincylinder-Maschinen):	
-	A'. mit Coulissen-Steuerung	99-123
	B'. mit Expansions-Steuerung	
•	Sehr grosse Condensations-Maschinen:	
	C'. als Eincylinder-Maschinen	125—146
	D'. als Zweicylinder-Maschinen	120-110
III. SERIE.	Maschinen (aller Grössen) mit hohem Dampfdruck (7 bis 14 Atm.)	
	A. Zweicylinder-Auspuff-Maschinen	147—155
	B. Dreicylinder-Condensations-Maschinen	157—165
	Zusätzliche Reibung zu A und B	166
ANHANG.	Leergangswiderstand und zusätzl. Reibung zu Serie I und II	168 – 176
	Bemerkung hierzu	177
	Dampflässigkeitsverlust (zu allen drei Serien)	
	Tabellen für gesättigte Wasserdämpfe	
	Beiläufige Maschinenpreise und Gewichte	186189
	Uebersicht des Dampfconsums	190 - 197
	Zusatz in Betreff des Einflusses der Dampfüberhitzung auf	
	dan Dampfaansum	100 100

Nachträgliche Zugabe für alle Verbundmaschinen 200-212

Uebersicht der in die Tabellen aufgenommenen Admiss.-Spannungen und Füllungen.
(Zugleich detaillirtes Inhalts-Verzeichniss.)

Maschinen- Gattung	Abs. Adm Spannung		Au	fgenon	nmene	Füllun	gen:		I. Serie			II.	Serie
E ?	p = 3	0,8 0,8	0,7	0,6 0,6	0,5 <i>0,</i> 5	0,4 0,4	o,333 o,333	0,3	s.	2.	3	s.	100
ung etc.)	4	0,8	0,7 0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,3]	4. 6.	5 7		102
EincylAuspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (nach Gooch, Stephenson etc.)	4 է	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,3	-	8.	9		103
Ma Ma Ster	5		0,6	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	_	IO.	11	•	104
te p	5 է	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333		0 25	_	12.	13	-	105
sse sse h, S	6	0.7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	_	14.	15	-	106
Au fulli	6 [₹]	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	-	16.	17	-	107
နဲ့ ပိုင်္ပ	7	0.7	05	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	-	18.	19	-	108
Mncy mit (nach	8	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	-	20.	21	-	109
ធ	9	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	-	22.	23	-	110
	10	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	-	24.	25		111
_	p = 3	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,3	s.		29	S.	112
EincylAuspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung (nach Meyer, Corliss etc.)	3 [₹]	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,3	-	30.	31	' -	113
chir ıeru etc.)	4		0,6	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	-	32.	33	-	114
fasc teu iss	4 ½	0,8	0,6	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	-	34.	35	-	115
iff-Mas ns-Ste Corliss	5	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	-	36.	37	-	116
on on	5	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	-	38.	39	-	117
ncylAuspi t Expansio (nach Meyer,	6	0,7	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	0,15	-	40.	41		118
A G	6 ₺	0,7	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	0,15	-	42.	43	•	119
P & B	7 8	0,7	0,333	0,3	0,25	0,20	0,15	0,125	-	44. 46.	45	-	120
ا عَ بِي ا	9	0,7 0,7	0,333	0,3	0,25	0,20	0,15 0,15	0,125	_	40. 48	47 49	-	I2I I22
H F	10	0,7	°0,333	0,3	0,25	0,20	0,15	0,125	-	50.	51	-	123
	$p=2rac{1}{2}$		0,333	0,3	0,25	2.22	2.5	0.705	_				126
_	$p=2rac{1}{2}$	0,4 0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	0,15 0,15	0,125	J.	54. 56.	55 57	· 5.	127
ine	3 ջ	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	0,15	0,125	_	58.	59	_	128
ich	4	0,333	0,3	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10		60.	61	-	129
Ma	4 է	0,333	0,3	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	_	62.	63	' -	130
ind -sa	5	0,3	0,25	0,20	0,15	0,125		0,07	-	64.	65	-	131
ly d	51	0,3	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	-	66.	67	' -	132
Eincylinder- nsations-Ma	6	0,3	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	-	68.	69	-	133
Eincylinder- Condensations-Maschinen	61	0,3	0,25	0,20	0,15		0,10	0,07	-	70.	71	-	134
Į do	7	0,25	0,20	0,15	0,125		0,07	0,05	-	72.	73	-	135
ن	8		0,20	0,15	0,125		0,07	0,05	-	74.	75		136
	9	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	-	76.	77 ——		137
nen	p=4	0,25	0,20	0,15	0,125		0,07	0,05	s.	80.	81	s.	138
c _{hi}	41	0,25	0,20	0,15	0,125		0,07	0,05	-	82.	83	-	139
fer fas	5	0,20	0,15	0,125		0,07	0,05	0,04	-	84.	85		140
in C	5 t	0,20	0,15	0,125		0,07	0,05	0,04	-	86.	87	-	141
<u> </u>	6	0,20	0,15	0,125		0,07		0,04	-	8 8.	89	-	142
Zweicylinder- :nsations-Masc	64	0,20	0,15	0,125		0,07	0,05	0,04	-	90.	91	-	143
Zy en	' 7	0,20	0,15	0,125		0,07	0,05	0,04	•	92.	93	-	144
Zweicylinder- Condensations-Maschii	8 9	0,20	0,15	0,125		0,07	0,05 1 <i>0,05</i>	0,04	-	94.	95	•	145
' ပိ	1	0,20	0,15	0,125	0,10	UIUI	UJUU	0,04	-	96.	97	-	146

Die (beiläufig) "besten normalen Füllungen" sind durch Cursivschrift gekennzeichnet.



Fortsetzung der Tabellen-Uebersicht. III. Serie. Maschinen mit hohem Dampfdruck.

Maschinen- Gattung	Abs. Adm Spannung		Aufgeno	ommene Fü	illungen:		(III. Serle)
Zweicylinder-Auspust- Maschinen	p = 7 8 9 10 11 12 18 14	0,25 0,25 0,25 0,25 0,20 0,20 0,20 0,20	0,20 0,20 0,20 0,20 0,15 0,15 0,15	0,15 0,15 0,15 0,15 0,125 0,125 0,125 0,125	0,125 0,125 0,125 0,125 0,10 0,10 0,10	0,10 0,10 0,08 0,08 0,08	Seite 148 - 149 - 150 - 151 - 152 - 153 - 154 - 155
Dreicylinder- Condens,-Maschinen	p = 7 8 9 10 11 12 13 14 Reibung zu d	0,10 0,10 0,08 0,08 0,06 0,06 0,05	0,08 0,08 0,06 0,06 0,05 0,05 0,04 0,04	0,06 0,06 0,05 0,05 0,04 0,04 0,03	0,05 0,05 0,04 0,04 0,03 0,03 0,025 0,025	0,04 0,04 0,03 0,03 0,025 0,025 0,02 0,02	Seite 158 - 159 - 160 - 161 - 162 - 163 - 164 - 165 - 166

Die (beiläufig) "besten normalen Füllungen" sind durch Cursivschrift gekennzeichnet. Hierauf folgt der "Anhang", siehe Inhalts-Verzeichniss S. XV.



Einleitung

nebst

Gebrauchs-Anweisung

zu dem

"Practischen Theile"

des Hilfsbuches.

Digitized by Google

Vorerinnerung.

In dem vorliegenden practischen Theile des "Hilfsbuches für Dampfmaschinen-Techniker" sind die Dampfmaschinen aller Hauptgattungen und aller Grössen (von circa 0,16 bis 3 Meter Durchmesser in entsprechenden Abstufungen) für die verschiedensten Spannungen und Füllungen, sowohl in Betreff der Leistung (indiciert und Netto-, mit entsprechender Bewerthung des Leergangswiderstandes und der zusätzlichen Reibung), als auch bezüglich des Dampf-Consums auf Grundlage der Entwicklungen des zugehörigen "Theoretischen Theiles" fertig berechnet.

Für die Anwendung bildet indessen dieser "Practische Theil" an und für sich ein Ganzes und ist als solches ohne Weiteres verständlich.

Bezeichnungen.

Dieselben sind zum Theile in den Tabellen selbst erklärt, werden aber hier ergänzt und übersichtlich vorgeführt.

bei den Zweicylinder- und Dreicylinder-Maschinen beziehen sich die angeführten Grössen auf den Niederdruck-Cylinder und bezeichnet ausserdem V das Volumen dieses Cylinders; bei den Zweicylinder-Maschinen ist v das Volumen des Hochdruck-Cylinders, R das Receiver-Volumen; bei den Dreicylinder-Maschinen ist aber: v_1 das Volumen des Hochdruck-Cylinders, v_2 jenes des Mitteldruck-Cylinders, v_3 das Volumen des ersten Receivers (zwischen v_3 und v_3), v_4 das Volumen des zweiten Receivers (zwischen v_3 und v_4);

p die (mittlere) absolute Admissions-Spannung in Atmosphären à 1 Kgr. pro Qu.-Centim. **);

*) Bezeichnet
$$o = \frac{d^3 \pi}{4}$$
 den Kolbenstangenquerschnitt, so ist:

für beiderseitige Kolbenstange $\frac{D^2 \pi}{4} = O + o$

" einseitige " " $= O + \frac{1}{4} o$

Hierbei ist je nach der relativen Stärke der Kolbenstange in der Regel o = 0.03 bis 0.02 O. In den Tabellen ist bei fortlaufenden Werthen von O der Kolbendurchmesser D für o = 0.03 O, also für beiderseitige stärkere Kolbenstange, in Centimeter angegeben.

 $\stackrel{*}{\longrightarrow}$) Zu der absoluten Kesselspannung p_o (in Atmosph.) passen als Annahme für die Rechnung folgende Werthe von p, und zwar:

a) wenn zu einer absichtlichen Drosslung kein Anlass vorhanden ist,

b) wenn eine namhaftere Drosslung (etwa durch den Regulator oder überhaupt bei absätzigem Betriebe etc.) upvermeidlich ist:

für $p_o =$ ad a) $p =$ ad b) $p =$	4	41/2	5	5¹/₂	6	61/2	7	71/2	8	9	10	11	12	13	14	15	16	Atm.
ad a) p =	81/4	82/4	41/4	41/2	5	51/2	6	61/1	7	78/4	88/4	81/2	10¹/s	111/,	121/2	181/2	14	"
ad b) p =	28/4	8	81/2	4	41/4	42/4	В	51/2	6	63/4	71/2	81/4	9	10	11	12	18	, ,,

Digitized by Google

A *

- $\frac{l_1}{l_1}$ die Füllung (bei den Zweicylinder- und Dreicylinder-Maschinen die auf den Niederdruck-Cylinder bezogene, "reducierte" Füllung);
- m die relative Grösse des schädl. Raumes (bezogen auf das wirksame Cylindervolumen Ol);
- N, die indicierte Leistung in Pfdk. (am Kolben);
- N_n die Leergangs-Leistung in Pfdk. (am Kolben); N_n die Netto-Leistung in Pfdk. (an der Welle);
- $\frac{N_i}{c}$, $\frac{N_o}{c}$ und $\frac{N_n}{c}$ die indicierte, die Leergangs- und die Netto-Leistung pro 1 Meter Kolbengeschwindigkeit;
- N (ohne Zeiger) bezieht sich auf N_i und N_{π} zugleich; bei den Zweicylinder-Maschinen bezeichnet N die Gesammtleistung beider Cylinder, N' die Leistung des Hochdruck-Cylinders; N' = 1/2 N bedeutet die gleiche Arbeitsvertheilung auf beide Cylinder; bei den Dreicylinder-Maschinen ist N (indic. oder Netto) die Gesammt-Leistung, N_1' , die Leistung des Hochdruck-Cylinders, N_2' jene des Mitteldruck-Cylinders.
- C; der nutzbare Dampfverbrauch, pro indicierte Pfdk. u. Stde. in Kgr. C" der Abkühlungs-Verlust, C''' der Dampflässigkeits-Verlust
- $C_i = C_i' + C_i'' + C_i'''$ der summarische Dampf-Consum pro indic. Pfdk. und Stunde in der Maschine allein (also abgesehen von dem Verluste in der Dampfleitung und von dem mitgerissenen Kesselwasser);
- $C_n = C_i \frac{N_i}{N}$ der summarische Dampf-Consum pro Netto-Pfdk. und Stde. in der Maschine allein etc. wie bei C).

Eintheilung des Hilfsbuches.

Es werden hier in den ersten zwei Serien für Dampfspannungen von höchstens 9 oder 10 Atmosphären die folgenden vier Dampfmaschinen-Gattungen behandelt:

- A. Auspuff-Maschinen mit Coulissensteuerung (nach Gooch, Stephenson etc.);
- B. Auspuff Maschinen mit Expansions Steuerung (nach Meyer, Corliss etc.);
- C. Eincylinder-Condensations-Maschinen;
- D. Zweicylinder-Condensations-Maschinen.

Die erste Serie umfasst auf Seite 1 bis 97 Maschinen gewöhnlicher Grössen bis zu einer (wirksamen) Kolbenfläche 0 = 1 Qu.-Meter, d. i. bis zu einem Durchmesser D = 1,15 Meter.

Die zweite Serie (S. 99 bis 146) betrifft unter dem Schlagworte "Sehr grosse Maschinen" solche von 0=1 bis 7 Qu.-Meter, d. i. von $D=1_{115}$ bis 3,03 Meter.

Die dritte Serie behandelt die "Dampfmaschinen mit hohem Dampfdruck" (7 bis 14 Atm.) aller üblichen Grössen (von O = 0.08 bis 7 Qu.-Meter), und zwar:

- A. Zweicylinder-Auspuff-Maschinen (S. 147 bis 155);
- B. Dreicylinder-Condensations-Maschinen (S. 157 bis 166).



Hierauf folgt ein Anhang (S. 167 bis 197).

In jeder der ersten zwei Serien sind die ersten drei Maschinengattungen, nämlich die Eincylinder-Maschinen mit Auspuff (A und B) und mit Condensation (C) für 12 nacheinander folgende Werthe der absol. Admissions-Spannung p behandelt, und zwar:

die Auspuffmaschinen (A u. B) für $p = 3, 3^{1}/_{2} \dots 6^{1}/_{2}, 7, 8, 9, 10$ Atm. die Eincylinder-Condens.-Masch. (C) für $p = 2^{1}/_{2}$, 3 . . . $6^{1}/_{2}$, 7, 8, 9

Für die Zweicylinder-Condens.-Maschinen, als vierte Gattung (D) wurden bloss neun Werthe, und zwar $p = 4, 4^{1}/_{2}, 5, 5^{1}/_{2}, 6, 6^{1}/_{2}, 7, 8, 9$ Atmosphären berücksichtigt.

In der dritten Serie wurden ebenso für die Zweicylinder-Auspuff-Maschinen, als auch für die Dreicylinder-Condens.-Maschinen die Admissionsspannungen p = 7, 8, 9, 10, 11, 12, 13, 14 Atm. in Betracht gezogen.

Einrichtung der Tabellen der I. und II. Serie

(für Spannungen von höchstens 9 oder 10 Atm.).

In der ersten Serie sind für die beiden Gattungen der (Eincylinder-) Auspuff-Maschinen (A und B) bei jeder der genannten Spannungen 120 Maschinen-Grössen (von O = 0.02 bis 1 qm, resp. von D = 0.16 bis 1.15 m) auf je einer Doppelseite (links und rechts) in Betracht gezogen; für die Eincylinder-Condens.-Maschinen (mit Hinweglassung der 5 kleinsten Caliber bis D = 0,10 m) 115 Maschinengrössen; für die Zweicylinder-Condens,-Maschinen (mit Auslassung der 20 kleinsten Caliber bis D = 0.28 m) 100 Maschinengrössen.

In der zweiten Serie wurden — für alle Maschinen-Gattungen gleich — (zwischen 0 = 1 bis 7 qm, resp. zwischen D = 1,15 bis 3,00 m) je 60 Maschinengrössen auf je einer einfachen Seite behandelt.

Die Angaben über Leistung und Dampf-Consum erstrecken sich überall auf sieben verschiedene Füllungen zu beiden Seiten der beiläufig üblichen "normalen" Füllungen*), bei den Auspuffmaschinen (A und B) einschliesslich der nahezu ganzen Füllung $\binom{l_1}{l}=0$,8 oder 0,7) aus Rücksicht für die Förderungsund Locomotiv-Maschinen.

Die Angaben über die indicierte und Netto-Leistung beziehen sich durchgehends vorbedachter Weise auf 1 Meter Kolbengeschwindigkeit. Die hiermit eingeführte "Leistung pro 1 m Kolbengeschwindigkeit" (wofür man kurz "Leistung pro 1 Meter" sagen könnte) characterisiert die Stärke einer Maschine unstreitig viel präciser, als die übliche Angabe der Leistung bei der jeweiligen, in ziemlich weiten Grenzen willkürlichen Kolbengeschwindigkeit. Von jeder tabellarischen Angabe der Leistung pro 1 Meter $(\frac{N_i}{c}$ und $\frac{N_i}{c}$) ist auf die Leistung (N, und N,) bei einer gewissen Kolbengeschwindigkeit c durch einfache Multiplication mit c leicht zu übergehen; ebenso ist, wenn von N. oder N. (als gegebenen Grössen) ausgegangen werden sollte, die in den Tabellen vertretene, characteristische Grösse $\frac{N_i}{c}$ oder $\frac{N_i}{c}$ eben durch Division mit c leicht zu eruieren.



^{*) &}quot;Normal" nennen wir diejenige Füllung, bei welcher die Maschine ihre gewöhnliche (normale) Leistung entwickelt. Insofern diese Füllung für eine herzustellende Maschine so gewählt wird, dass den ökonomischen Rucksichten in Bezug auf Dampf-Consum und Maschinenkosten zugleich entsprochen wird, gebrauchen wir den Ausdruck "beste normale Füllung". In den sämmtlichen Tabellen dieses Hilfsbuches sind die den "besten normalen" beiläufig nächstliegenden Fullungen durch Fettdruck markiert.

Die unmittelbaren Angaben der Leistung $\frac{N_i}{c}$ und $\frac{N_n}{c}$ gelten für Maschinen ohne (ansehnliche) Compression des Emissionsdampfes. Durch die Compression bis nahe zur Gegendampf-Spannung wird (bei einem gewissen schädlichen Raume) die Leistung $\frac{N_i}{c}$ einer Maschine bei beliebiger Füllung um eine bestimmte Grösse (Mehrbetrag der Compressions-Leistung) herabgemindert. Diese "subtractive Compressions-Leistung pro c=1 m" ist mit Ausnahme der Maschinen mit Coulissen-Steuerung bei allen Maschinengattungen auf jeder Tabelle in einer besonderen Spalte für einen schädlichen Raum von $3^1/2^0/0$ bei den Auspuff-Maschinen, von $2^1/2^0/0$ bei den Eincylinder-Condens.-Maschinen und von ca. $3^1/2^0/0$ bei den Zweicylinder-Condens.-Maschinen angegeben. Bei bedeutend grösserem schädlichen Raume lässt sich bei Eincylinder-Condens.-Maschinen mit ansehnlicheren Spannungen bis zur Gegendampf-Spannung füglich nicht comprimieren; im Uebrigen ist die subtr. Compressionsleistung der Grösse des schädlichen Raumes annähernd proportional und könnte hiernach eventuell corrigiert werden, indem man die tabellarischen Beträge

bei Auspuff mit
$$0.035$$
,

bei Eincylinder-Condens. mit $\frac{m}{0,025}$,

bei Zweicylinder-Condens. mit $\frac{m}{0,035}$

multipliciert, wenn m die jeweilige Grösse des schädl. Raumes bezeichnet. Man begeht einen ganz unmerklichen Fehler, wenn man die Angaben der subtractiven Compressionsleistung zugleich für $\frac{N_n}{c}$ als giltig annimmt, wodurch der jeweilige Wirkungsgrad der Maschine (in der Rechnung) ganz unbedeutend herabgesetzt wird.

Bei den Maschinen mit Coulissen-Steuerung ist die ihnen eigenthümliche namhafte Compressions-Leistung bereits in den Angaben von $\frac{N_r}{c}$ und $\frac{N_n}{c}$ selbstverständlich einbezogen.

Note. Es ist übrigens noch zu bemerken, dass die Angaben über die Compressionsleistung in Serie I und II für nur mässig feuchten Dampf — insbesondere für Maschinen mit Dampfhemd (resp. auch geheiztem Receiver) — annähernd Geltung haben. Bei Maschinen ohne Heizung (bezw. bei feuchtem Dampfe) kann die Compressionsleistung (bis zur Gegendampfspannung) auch um 50% grösser, als die tabellarischen Angaben ausfallen; es ist indess kein unumgängliches Erforderniss, unter allen Umständen gerade bis zu der vollen Gegendampfspannung zu comprimieren.

Für die tabellarischen Angaben der Netto-Leistung $\frac{N_n}{c}$ ist der Leergangs-Widerstand nach den betreffenden Regeln des "Theoretischen Theiles" dieses Hilfsbuches gerechnet worden; die "zusätzliche Reibung" wurde jedoch geflissentlich (mit Rücksicht auf das in der Praxis übliche "Zugeben") merklich höher geschätzt, als sie sich bei wirklich guten Maschinen thatsächlich gestaltet. Will man nun die Netto-Leistung knapper rechnen, oder überhaupt auch die durch den Indicator nachweisbare Differenz zwischen der indicierten Leistung

 $\binom{N_c}{c}$) und der Leergangs-Leistung $\binom{N_o}{c}$ ermitteln, so findet man in dem "Anhange" (S. 168 bis 176) für alle Maschinen der I. und II. Serie (die Coulissen-Masch. in den "Eincyl.-Auspuff-Masch." einbegriffen), Zeile für Zeile, den "Leergangswiderstand in Pfdk. pro 1 m Kolbengeschwindigkeit", d. h. die Grösse $\frac{N_o}{c}$ angegeben, und in jeder Zeile auch den "knapperen" Werth des Coëfficienten μ der zusätzlichen Reibung (nebst $\frac{1}{1+\mu}$) numerisch beigesetzt. (In jeder Spalte der Werthe von $\frac{N_o}{c}$ ist unten die Seite, "pag.", der Haupttabelle angegeben, zu welcher diese Spalte gehört, ferner ist auf S. 177 eine erklärende "Bemerkung" über die genannten Tabellen des Leergangswiderstandes hinzugefügt.) Hiernach ergiebt sich für jede beliebige Maschine durch einfache Subtraction zweier Tabellenwerthe die durch den Indicator nachweisbare Leistungsdifferenz

$$\frac{N_i}{c} - \frac{N_o}{c}$$

und sodann durch eine einfache Multiplication mit $\frac{1}{1+\mu}$ die knapper gerechnete Netto-Leistung

 $\frac{N_n}{c} = \frac{1}{1+\mu} \left(\frac{N_i}{c} - \frac{N_o}{c} \right)$

Für alle in Betracht gezogenen Füllungen und Spannungen sind bei jeder Maschinengattung (und Maschinengrösse) ausser der Leistung auch noch die zwei Hauptantheile C_i' und C_i'' des Dampf-Consums (pro indic. Pfdk. und Stunde) sofort leicht zu ermitteln, indem aus einem auf jeder Doppelseite angeschlossenen Hilfstabellchen der nutzbare Dampfverbrauch C_i' direct zu entnehmen ist, der Abkühlungs-Verlust C_i'' aber durch einfache Multiplication der zugehörigen tabellarischen Angabe von xC_i'' mit $\frac{1}{x}$ sich ergibt. Die Werthe von $\frac{1}{x}$ sind in Abhängigkeit von der jeweiligen Füllung $\frac{l_1}{l}$ und Kolbengeschwindigkeit c auf der Titelseite jeder einzelnen Tabellengruppe auf 2 Decimalen angegeben. Ausserdem ist hierselbst (S. 8) eine Tabelle angeschlossen, welche die Werthe von $\frac{1}{x}$ für alle Maschinengattungen auf drei Decimalen enthält; für den practischen Gebrauch genügen die Titeltabellchen über $\frac{1}{x}$.

Da indess die Grösse C_i " auch noch von der relativen Hublänge abhängt und die tabellarischen Angaben von xC_i " durchwegs für das mittlere Hubverhältniss l:D=2:1 unmittelbare Geltung haben, so sind diese Angaben oder die hiervon abgeleiteten Grössen von C_i " bei einem von 2:1 wesentlich abweichenden Hubverhältnisse l:D mittelst eines Coëfficienten zu corrigieren, dessen numerische Werthe jedem betreffenden Titel-Tabellchen unten angehängt sind.

Der dritte Antheil des Dampf-Consums, nämlich der Dampflässig keits-Verlust $C_i^{\prime\prime\prime}$ ist an Ort und Stelle nur dann unmittelbar zu finden, wenn es sich um die Angabe desselben in der Gegend der meist gebräuchlichen normalen Füllung bei der gewöhnlichen Kolbengeschwindigkeit handelt. Für solche (meist



^{*)} Durch die Grösse x wird dem Einflusse der Kolbengeschwindigkeit c auf den Abkühlungsverlust C_i " und zugleich einer Correction der ursprünglichen Dampfverlustformel des Verfassers Rechnung getragen, weshalb denn eben x ausser von c auch noch von $\frac{t_i}{L}$ abhängig ist.

Werthe von 'z zur Bestimmung des Abkühlungs-Verlustes Ci" aus den tahellarischen Ansätzen von xC_i'' (durch Multiplication dieser Ansätze mit $\frac{1}{x}$).

								=
0.54 0.77 0.6 0.76 0.75 0.75 0.75 0.75 0.75 0.75 0.75 0.75	= 1/4 Fullung	m 3,0 == 2,0 0,0 0,7 0,8 0,9	0,11 0,11 1,01 1,01 1,01 1,01 1,01 1,01		 	 		
0.64 0.77 0.76 0.76 0.78 0.80 0.80 0.20 0.20 0.16 0.16 0.10 0.10 0.00 0.00 0.00 0.0		1,225 1,119 1,036 0,00 1300 1300	0,867 0,8 96 0,791 0,733	0,708 0,685 0,664 0,646 0,629	0,613 0,584 0,559 0,537 0,518	0,501 0,484 0,470 0,457	0,433 0,483 0,404 0,396	0,388
0.64 0.77 0.6 0.6 0.6 0.4 0.888 0.80 0.26 0.20 0.10 0.10 0.10 0.10 0.00 0.00 0.00	0,026	1,220 1,114 1,031 0,964 0,909	0,862 0,822 0,787 0,75 0,75 0,75	0,704 0,68a 0,661 0,643 0,626	0,610 0,581 0,536 0,535	0,498 0,488 0,468 0,455	0,431 0,481 0,402 0,394	0,386
0,049 0,773 0,778 0,783 0,893 0,937 0,956 0,750 0,726 0,718 0,119 1,117 1,117 1,117 1,117 1,119 1,119 1,199 1,199 0,044 0,073 0,778	1	I,214 I,109 I,026 O,960 O,905	0,858 0,818 0,784 0,753	0,701 0,678 0,658 0,640 0,623	0,607 0,578 0,554 0,532 0,513	0,4% 0,4% 0,4% 0,4%	0,429 0,419 0,409 0,400 0,400	0,384
0,64 0,771 0,76 0,6 0,8 0,4 0,8 0,8 0,9 0,9 0,9 0,1 0,1 0,1 0,1 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	0,085	1,208 1,103 1,021 0,955	0,854 0,814 0,780 0,749 0,722	0,697 0,675 0,635 0,637	0,504 0,576 0,551 0,530 0,510	0,493 0,459 0,450 0,438	0,4a7 0,417 0,398 0,390	0,382
0,64 0,77 0,64 0,73 0,74 0,833 0,937 0,926 1,220 1,249 1,141 1,113 1,113 1,1147 1,137 1,148 1,179 0,544 0,543 0,543 0,543 0,543 0,543 0,543 0,543 0,543 0,544 0,548 0,544 0,543 0,544 0,543 0,544 0,543 0,544 0,54	0,04	1,202 1,098 1,016 0,951 0,895	0,850 0,810 0,776 0,745	0,694 0,673 0,633 0,633	0,501 0,549 0,549 0,508	0,491	0,425 0,415 0,405 0,396 0,388	0,380
0,0,0,0,0,0,0,0,0,0,0,0,0,0,0,0,0,0,0,	90'0	I,190 I,087 I,007 0,942 0,887	0,848 0,803 0,769 0,738 0,712	0,687	0,595 0,568 0,543 0,522 0,503	0,486 0,471 0,457 0,444	0,421 0,411 0,401 0,393 0,384	0,377
0,58 0,77 0,6 0,5 0,4 0,383 0,30 0,30 0,10 0,110 0,110 0,10 0,00 0,00 0,544 0,733 0,741 0,831 0,831 0,835 0,845 0,931	90 '0	I,179 I,076 0,997 0,933 0,878	0,835 0,795 0,762 0,731	0,681 0,660 0,639 0,639 0,603	0,590 0,562 0,538 0,517 0,498	0,482	0,417 0,407 0,397 0,389 0,381	0,373
0,6 0,7 0,6 0,5 0,4 0,383 0,30 0,30 0,10 0,11 1,111 1,111 1,111 1,111 1,111 1,111 1,111 1,111 1,111 1,111 1,111 0,00	0,07	I,168 I,067 O,988 O,924 O,870	0,827 0,787 0,755 0,724 0,699	0,674	0,584 0,557 0,533 0,513 0,494	0,477	0,413 0,403 0,394 0,385 0,377	696,0
0,54 0,73 0,66 0,6 0,4 0,383 0,30 1,00 1,04 0,138 0,10 0,10 0,11 <th< th=""><th>90′0</th><th>I,157 I,057 0,978 0,916 0,869</th><th>0,819 0,780 0,748 0,717 0,693</th><th>0,668</th><th>0,579 0,588 0,588 0,588</th><th>0,473</th><th>0,409 0,400 0,390 0,38a 0,374</th><th>998'0</th></th<>	90′0	I,157 I,057 0,978 0,916 0,869	0,819 0,780 0,748 0,717 0,693	0,668	0,579 0,588 0,588 0,588	0,473	0,409 0,400 0,390 0,38a 0,374	998'0
0,54 0,73 0,64 0,46 0,383 0,30 0,205 0,205 0,136 0,136 0,136 0,136 0,136 0,136 0,136 0,136 0,136 0,136 0,136 0,137 0,13	60'0	1,147 1,047 0,970 0,907 0,854	0,812 0,773 0,741 0,786	0,668	0,573 0,546 0,524 0,523 0,485	0,468	0,406 0,396 0,387 0,378 0,370	0,363
0,54 0,733 0,731 0,764 0,733 0,931 0,936 1,030 1,045 0,146 0,131 0,931	01,0	1,136 1,037 0,961 0,898 0,847	0,804 0,766 0,734 0,705	0,656 0,635 0,616 0,599 0,583	0,568 0,542 0,519 0,480	0,464	0,402 0,392 0,383 0,375 0,367	
0,54 0,735 0,64 0,8383 0,936 0,256 0,336 0,306 0,306 0,436 0,436 0,436 0,436 0,436 0,436 0,436 0,436 0,436 0,436 0,436 0,436 0,436 0,437 0,431 0,436 0,431	0,125	1,111 1,014 0,939 0,879 0,828	0,786 0,749 0,717 0,689 0,664	0,641 0,631 0,632 0,586 0,570	0,536 0,530 0,507 0,487 0,470	0,434	0,393 0,383 0,375 0,366	0,351
0,8 0,7 0,6 0,5 0,4 0,383 0,935 0,996 1,000 0,644 0,733 0,781 0,816 0,816 0,876 0,978 1,000 0,037 0,000		1,087 0,992 0.919 0,859 0,810	0,769 0,733 0,702 0,674 0,650	0,687 0,608 0,589 0,573	0,518 0,496 0,459	0,430	0,384 0,375 0,366 0,358 0,351	0,344
0,8 0,7 0,6 0,5 0,4 0,383 0,303 0,644 0,733 0,781 0,833 0,893 0,937 0,987 0,644 0,671 0,781 0,833 0,893 0,937 0,988 0,587 0,671 0,781 0,781 0,781 0,783 0,893 0,893 0,587 0,683 0,683 0,793 0,793 0,893 0,893 0,491 0,683 0,683 0,794 0,784 0,784 0,893 0,893 0,494 0,583 0,583 0,593 0,794 0,893 0,894 0,894 0,481 0,483 0,583 0,593 0,594	0,30	1,042 0,951 0,880 0,824 0,776	0,736 0,703 0,672 0,646 0,623	0,562	0,5a1 0,497 0,475 0,457	0,425 0,412 0,400 0,388 0,378	0,368 0,359 0,351 0,344 0,336	0,389
0,8 0,773 0,78 0,593 0,693 0,983 0,694 0,5	0,26	1,000 0,913 0,845 0,791 0,745	0,707	0,577 0,559 0,542 0,527	0,500	0,408 0,395 0,383 0,373	0,345 0,345 0,337 0,330	0,316
0,8 0,733 0,781 0,833 0,893 0,694 0,544 0,543 0,443 0,444 0,	06'0	0,962 0,878 0,813 0,760 0,716	0,680 0,649 0,621 0,597 0,575	0,538 0,531 0,521 0,507 0,493	0,481	0,380 0,380 0,369 0,358	0,332 0,334 0,334 0,317	0,334
0,8 0,733 0,781 0,833 0,893 0,694 0,544 0,543 0,443 0,444 0,	0,383	0,937 0,836 0,792 0,741 0,698	0,663 0,63 0,58 0,58 0,58	0,524 0,524 0,508 0,494 0,481	0,469 0,447 0,438 0,396	0,383 0,371 0,360 0,349	0,334 0,324 0,316 0,309 0,303	0,297
0,8 0,735 0,781 0,644 0,543 0,544 0,673 0,735 0,781 0,582 0,583 0,		0,893 0,816 0,755 0,706 0,665	0,631 0,608 0,876 0,554 0,534	0,515 0,499 0,484 0,471 0,458	0,426 0,426 0,408 0,392	0,365 0,353 0,342 0,333	0,308 0,308 0,301 0,294 0,288	0,282
0,8 0,735 0,781 0,644 0,543 0,544 0,673 0,735 0,781 0,582 0,583 0,	0,5	0,833 0,761 0,704 0,659 0,681	0,589 0,569 0,538 0,517 0,498	0,481 0,466 0,452 0,439 0,428	0,417 0,397 0,380 0,366 0,352	0,340 0,389 0,319 0,311	0,295 0,288 0,281 0,275 0.269	0,264
0,8 0,735 0,634 0,735 0,634 0,631 0,549 0,581 0,431 0,436 0,441 0,380 0,441 0,430 0,441 0,430 0,431 0,436 0,431 0,436 0,431 0,430 0,431 0,436 0,431 0,436 0,431 0,436 0,431 0,436 0,431 0,436 0,431 0,436 0,431 0,436 0,431 0,436 0,431 0,436 0,431 0,436 0,431 0,436 0,431 0,436 0,431 0,436 0,431 0,436 0,431 0,436 0,431 0,431 0,441 0,431 0,441 0,431 0,441 0,431 0,441 0,431	9′0							
0,84 0,584 0,584 0,589 0,4818 0,4418 0,4413	2′0							
	8′0							
	=',' 8	E	E	E	E	E	රින් 4 බිර සි	E
	Fullun	- 11	Į .		11	11	11	11

Note. Diese Werthe von $\frac{1}{x}$ sind für alle Maschinengattungen (bei einer gewissen Füllung $-\frac{l_1}{f}$ und Kolbengeschwindigkeit c) die gleichen; dieselben sind indess auf der Titelseite jeder Tabellengruppe für die berreffenden Füllungen auf zwei Decimalen angesetzt.

(Es ist $x = 0.8 (1 + \frac{l_i}{l}) \sqrt{2c}$.

vorkommenden) Fälle ist $C_i^{\prime\prime\prime}$ in der letzten Spalte einer jeden Seite auf jeder fünften Zeile für "gewöhnliche" Maschinen (d. i. solche mit leidlicher Dampflässigkeit) und zwar mit dem doppelten Betrage (2 $C_i^{\prime\prime}$) numerisch angesetzt; unterhalb einer jeden solchen Angabe ist die als beiläufig "normal" angenommene (mässige) Kolbengeschwindigkeit (c in Meter) eingeklammert, welche, wenn man will, auch als solche zur Kenntniss genommen werden kann.

Um nun den Dampflässigkeits-Verlust bei einer beliebigen anderen Füllung und Kolbengeschwindigkeit zu bestimmen, schlage man stets nur die dreitheilige Tabelle des Anhanges (S. 178 und 179) auf, in welcher C_i zu der jeweiligen Grösse von N_i und von c gehörig, für alle Maschinengattungen numerisch angesetzt ist.

Die drei Antheile C_i , C_i und C_i des Dampf-Consums C_i sind durchwegs doppelt angegeben, und zwar einmal für "gewöhnliche" Maschinen, d. h. für solche von gewöhnlicher aber noch guter Ausführung und Instandhaltung, das anderemal für "exacte" Maschinen, d. h. solche von exacter Ausführung (mit kleinen schädlichen Räumen bei entsprechender Compression etc.) und Instandhaltung*). Die ersteren Angaben (für "gewöhnliche" Maschinen) kann man von jeder anständigen Maschine als gestattete Maxima verlangen, so dass eine Maschine mit einem grösseren Dampf-Consum als in irgend einer Beziehung mangelhaft zu bezeichnen wäre; die anderen Angaben (für "exacte" Maschinen) sind zwar knapp, jedoch immerhin nicht so gar knapp, dass dieselben von einer umsichtigen Maschinenfabrik für den anfänglichen, selbstüberwachten Betrieb nicht garantiert werden könnten, wobei es indess rathsam ist, den Dampf-Consum auch nach den Angaben des Theoret. Theiles dieses Hilfsbuches zur Controle auszumitteln.

Bei den Zweicylinder-Condens.-Maschinen, welche hier durchaus als correcte Maschinen mit Dampthemd mindestens am Hochdruck-Cylinder und mit Doppelsteuerung (behufs Vermeidung des Spannungsabfalls bei dem Dampfübertritte) vorausgesetzt werden. — während die alten Woolfschen Maschinen (mit ganzer Füllung des Expansions-Cylinders) ganz unbeachtet bleiben, — ist C_i nur einmal, hingegen C_i und C_i doppelt (einmal für "gewöhnliche", das anderemal für ganz "exacte" Maschinen) angegeben.

Wenn sonach der summarische Dampf-Consum $C_i = C_i' + C_i'' + C_i'''$ einer Maschine gewisser Gattung und Einrichtung von bestimmtem Kolbendurchmesser nicht bloss durch die Admissionsspannung und Füllung bedingt ist, sondern auch (bezüglich der beiden Verluste) von der Kolbengeschwindigkeit und (bezüglich des Abkühlungsverlustes) auch noch von dem jeweiligen Hubverhältnisse beeinflusst wird, so konnte die Grösse von C_i in einzelnen Zeilen des "Hilfsbuches" eben nur bedingungsweise, d. h. unter gewissen Voraussetzungen angegeben werden. Es geschah dies (für die I. Serie) an vier Stellen der letzten Spalte in fetter Cursivschrift unterhalb der betreffenden Angabe von C_i''' und der zugehörigen (eingeklammerten) Kolbengeschwindigkeit; alle diese Ansätze von C_i gelten für Dampfhemd-Maschinen von gewöhnlicher (guter) Ausführung und Instandhaltung (bei den Zweicylinder-Condens.-Maschinen für solche mit äusserlich geheiztem Receiver, wovon

⁹⁾ Nur bei den Eincylinder-Auspuff-Maschinen mit Expans.-Steuerung ohne Dampfhemd fehlen die Angaben für "exact" und erübrigt zu bemerken, dass hiebei C_t " (nutzbar) etwa um 0,5 Kgr. kleiner angenommen werden kann, was allerdings nicht sehr von Wesenheit ist.



später) bei der jeweilig (in der betreffenden Spalte selbst) angegebenen Füllung und Kolbengeschwindigkeit, und ausserdem unter der Voraussetzung des Hubverhältnisses $\frac{l}{D}=2$. Die sonach mehrfach bedingten tabellarischen Angaben von C_i können also nur zur beiläufigen Beurtheilung und eventuellen Vergleichung (welche indess in einer Tabelle des Anhanges auszugsweise durchgeführt ist) dienen; in irgend einem concreten Falle hat man jedoch für die Grösse C_i die drei Summanden C_i , C_i und C_i mit Beachtung der diesfalls obwaltenden Verhältnisse nach dem vorhergehends Mitgetheilten festzustellen, was allerdings mittelst des jeder Tabelle beigegebenen Hilfstabellchens und mittelst der allgemeinen Tabelle über C_i auf S. 178 und 179 für beliebige Verhältnisse ungemein leicht ausführbar ist.

Bei den Eincylinder-Maschinen (mit Auspuff und mit Condensation) ist (ausschliesslich der Maschinen mit Coulissensteuerung) sowohl bezüglich der Leistung als auch bezüglich des Dampf-Consums der Unterschied, ob mit oder ohne Dampfhemd durchgehends geltend gemacht, und zwar gelten die tabellarischen Angaben der Leistung durchaus für Dampfhemd-Maschinen, während die Leistung der Maschinen ohne Hemd durch Multiplication der tabellarischen Angaben mit denjenigen Coëfficienten erhalten wird, welche auf den einzelnen Seiten in den beigegebenen Tabellchen (zugleich mit dem Dampf-Consum) angesetzt sind.

Bei den Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung wurde der Unterschied, ob mit oder ohne Hemd, ausser Acht gelassen; dieselben sind jedoch bei allfälligen Vergleichen mit den Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung als Dampfhemd-Maschinen anzunehmen, bezw. es sind die Coulissen-Maschinen mit den eigentlichen Expansions-Maschinen als Dampfhemd-Maschinen zu vergleichen.

Bei den Zweicylinder-Condens.-Maschinen wurde in Bezug auf Leistung und Dampfverbrauch die Unterscheidung gemacht:

- a) "ohne (geheizten) Receiver"
- b) "mit (geheiztem) Receiver" (durchgreifende Heizung gemeint) und
- c) im Mittel von a und b mit äusserlich geheiztem Receiver.

Bemerkung. Unter der bereits erwähnten Voraussetzung der vorhandenen und (behufs möglichster Vermeidung des Spannungsabfalls) gehörig ausgenützten Doppelsteuerung, d. i. unter der Voraussetzung der rechtzeitigen Absperrung des Expansions-Cylinders, ist für den durch das Zweicylinder-System principiell bedingten Arbeitsverlust (bei einem gewissen Cylindervolumen-Verhältnisse) lediglich nur die Grösse des eigentlichen schädlichen Raumes des Expansions-Cylinders (welcher unter allen Umständen entweder ohne Arbeitsverrichtung mit dem Receiverdampfe, oder aber unter Abgabe von Arbeit seitens der Maschine durch comprimierten Dainpf ausgefüllt wird) und ausserdem der Umstand massgebend, ob der Verbindungsraum zwischen den beiden Cylindern mit Einschluss der Dampfkammer des Expansions-Cylinders (Receiver-Raum R) geheizt ist oder nicht, da durch diesen Raum lediglich nur in dem zweiten Falle (wenn er nicht geheizt wird) ein Arbeitsverlust (durch Abkühlung) innerhalb der Maschine herbeigeführt wird. Man kann nun den Receiver entweder nur an der Oberfläche (dampfhemdartig) heizen (wodurch wegen der mangelhaften Wärmeleitungsfähigkeit des Dampfes hauptsächlich nur die Abkühlung des übertretenden Dampfes, resp. dessen Condensation an den Receiverwänden zu vermeiden ist), oder eine durchgreifende Heizung (mittelst eines Röhrensystems) einrichten (wodurch ausserdem auch eine mehr oder weniger ausgiebige Verdampfung des Feuchtigkeitsgehaltes des übertretenden Dampfes zu erzielen ist) oder aber den Receiver ganz ungeheizt lassen, sodann aber möglichst wärmedicht umhüllen.

Zu der ersten Maschinen-Kategorie (a) gehören ausser den Maschinen mit einfachem (nicht geheiztem) Uebertrittsrohr auch die Maschinen Woolfschen Systems (mit gleichsinniger oder entgegengesetzter Kolbenbewegung), insofern sie eine gehörig functionierende Doppelsteuerung, aber keinen eigentlichen (geheizten) Receiver besitzen, welche man als "corrigierte" oder "correcte" Woolfsche Maschinen (anstatt, wie mitunter üblich, als "compoundisierte" Maschinen) bezeichnen könnte. Es ist hervorzuheben, dass auch bei diesen Maschinen (ohne Receiverheizung) der Hochdruckcylinder ein Dampfhemd besitzen soll und mit einem solchen hier auch vorausgesetzt wird.

Zu der zweiten und dritten Maschinen-Kategorie (b und c) gehören die eigentlichen (vollkommenen) Receiver-Maschinen, und zwar eben sowohl als

Receiver-Woolf-Maschinen (mit Kurbeln unter 0° oder 180°, bezw. mit gleichsinniger oder entgegengesetzter Kolbenbewegung), wie als

Compound-Maschinen (im engeren Sinne des Wortes, mit Kurbeln unter 90° oder dgl.), bei welch letzteren ein entsprechend bemessener und geheizter Receiver selbstverständlich ist.

Insbesondere die zweite Kategorie (b) betrifft die Maschinen mit durchgreifend (mittelst Röhrensystems) geheiztem Receiver und Dampfhemd an beiden Cylindern; die dritte Kategorie (c) bezieht sich auf Maschinen mit bloss äusserlich (dampfhemdartig) geheiztem Receiver und Dampfhemd mindestens am Hochdruckcylinder. Aus gewissen Rücksichten ist die bloss äusserliche Heizung (c) der durchgreifenden (b) nach Umständen vorzuziehen; das Nähere darüber enthält § 57 des "Theoretischen Theiles" des Hilfsbuches.

Die erwähnten Rücksichten betreffen vornehmiich den Umstand, dass bei einer Zweicylinder- (und auch bei einer Dreicylinder-) Maschine durch die Heizung des Receivers lediglich der nutzbare Dampfverbrauch C_i (pro Pfdk. u. Stde), und zwar im Verhältnisse der erhöhten Leistung herabgemindert wird, hingegen der Abkühlungs-Verlust C_i (pro Pfdk. u. Stde) nahezu ungeändert bleibt, wie immer der Receiver geheizt wird (ob durchgreifend oder nur äusserlich oder aber gar nicht). Diesem entsprechend sind für diese Maschinen (auf S. 80–96) die Werthe von xC_i nur "ohne (geheizten) Receiver" (links) angegeben, und gelten diese Angaben auch für Maschinen "mit (geheiztem) Receiver" (rechts), woselbst die betreffenden Ansätze fehlen.

In den die Zweicylinder-Condens.-Maschinen betreffenden Tabellen sind (in den oberhalb angebrachten Hilfstabellchen) ausser den bei den übrigen Maschinengattungen vertretenen Angaben (den Dampf-Consum und die Leistungsverhältnisse betreffend), auch noch diejenigen Grössen der Cylindervolumen-

Verhältnisse $\frac{v}{V}$ notiert, welche bei den betreffenden (reducierten) Füllungen und Receiver-Volumen R (bezogen auf das Volumen V des Expansions-, oder jenes v des Hochdruck-Cylinders) eine beiläufig gleiche Arbeitsvertheilung auf beide Cylinder bedingen, wenn der Spannungsabfall beim Dampf-Uebertritte gänzlich vermieden wird. Die Füllung, bei welcher diese gleiche Arbeitsvertheilung gewünscht wird, und welche in der Regel mit der betreffenden "normalen" Füllung nahe übereinstimmend ist, kann für die Maschinen ohne



(geheizten) Receiver aus drei, bei den Receiver-Maschinen aus vier in jedem Hilfstabellchen angesetzten Füllungen entsprechend gewählt werden. Bei einer gewissen "normalen" Füllung ist die Füllung der gleichen Arbeitsvertheilung im Allgemeinen desto grösser zu nehmen (und in Folge dessen der Hochdruck-Cylinder im Verhältnisse zum Expansions-Cylinder desto grösser zu machen), je mehr die betreffende Maschine zeitweilig über ihre gewöhnliche (normale) Leistung zu beanspruchen ist.

Bei den Compound-Maschinen fallen die Cylindervolumen-Verhältnisse $\frac{v}{V}$ (max.) für gleiche Arbeitsvertheilung auf beide Cylinder im Vergleiche mit den übrigen Zweicylinder-Maschinen sehr gross und hiermit die Maschinen selbst sehr theuer aus. Man kommt bei den Compound-Maschinen auf bedeutend kleinere, und zwar nahezu auf dieselben Cylindervolumen-Verhältnisse, wie bei den Receiver-Woolf-Maschinen, wenn man anstatt der gleichen Arbeitsvertheilung auf beide Cylinder vielmehr jene auf die vier Quadranten des Kurbelkreises als Bedingung hinstellt, und hiermit der Natur der Sache gemäss eine möglichst gleichförmige Rotation anstrebt. Diese (mit jenen der Receiver-Woolf-Maschinen nahe übereinstimmenden) Volumenverhältnisse empfehlen sich jedoch für die Anwendung nur in jenen seltenen Fällen, wenn die Compound-Maschine nie bedeutend über ihre Normalleistung zu beanspruchen ist, d. h. nie eine bedeutend grössere als die in Betracht gezogene (reducierte normale) Füllung zu erfahren hat. Man halte in dieser Beziehung beiläufig fest, dass der Hochdruck-Cylinder einer Compound-Maschine selbst bei deren Maximalbeanspruchung nicht mehr als etwa zu 0,4 gefüllt werden darf, wenn die Maschine auch diesfalls ohne Spannungsabfall arbeiten soll. Aus dieser Rücksicht wird man mitunter zu den in den Hilfstabellchen für N' = 1/2N angesetzten grossen Werthen von $\frac{v}{V}$ zu greifen veranlasst sein, wenn man eben darauf ansteht, auch bei der grössten Füllung, d. h. bei der Maximalbeanspruchung der Maschine den Spannungsabfall beim Dampfübertritt gänzlich zu vermeiden. In den meisten Fällen wird es genügen oder sich vielmehr empfehlen, bei Bemessung des Volumenverhältnisses einer Compound-Maschine der gleichen Arbeitsvertheilung auf beide Cylinder einerseits und jener auf die vier Quadranten andererseits in nahe gleichem Masse Rechnung zu tragen, und dieser combinierten Bedingung entsprechen diejenigen Werthe von $\frac{v}{v}$, welche in den Hilfstabellchen als "eventuell" die letzte Zeile einnehmen, und (bei Vermeidung des Spannungsabfalls) die "diesfalls" notierte Beziehung $N' \geq 1/2N$ (d. h. die Leistung des Hochdruckcylinders kleiner als die halbe Gesammtleistung beider Cylinder) zur Folge haben.

Bemerkung. Ein Spannungsabfall überhaupt vermindert stets die Gesammtarbeit beider Cylinder, vermehrt jedoch den Arbeitsantheil des Hochdruck-Cylinders, und würde für gleiche Arbeitsvertheilung ein kleineres Cylinder-Volumen-Verhältniss $\frac{v}{V}$ (also ein kleineres Volumen des Hochdruckcylinders), als in den Hilfstabellchen angegeben wird, gestatten; es wäre jedoch nicht gerechtfertigt, von diesem scheinbaren Vortheile des Spannungsabfalls in halbwegs bedeutenderem Masse Gebrauch zu machen, denn dieses würde stets einen entsprechend grösseren Dampfverbrauch (pro Pferdekraft und Stunde) zur Folge haben.

Einrichtung der Tabellen der III. Serie. Maschinen mit hohem Dampfdruck (7 bis 14 Atm.).

- A. Zweicylinder-Auspuff-Maschinen, S. 147 bis 155;
- B. Dreicylinder-Condens.-Maschinen, S. 157 bis 166.

Die Einrichtung dieser Tabellen-Serie ist mit jener der I. und II. Serie im Wesentlichen wohl übereinstimmend, in einigen Details jedoch etwas abweichend.

Da nur grössere Maschinen (bis zu den grössten) dieser Art ausgeführt werden, so konnten alle in Betracht gezogenen Maschinengrössen von O=0.08 bis 7.00 Qu.-Met. (bezw. von D=0.08 bis 3.00 Met.) in zusammen 100 Abstufungen auf je zwei Spalten vertheilt werden. Da ferner von der fertigen Angabe der Netto-Leistung hier abstrahiert und für jede Maschine bei jeder der angesetzten (hohen) Spannungen bloss fünferlei Füllung in Betracht gezogen wurde (indem ja derlei Maschinen für eine grosse Veränderlichkeit der Füllung ohnehin füglich nicht geeignet sind), so konnten jene zwei Spalten je auf einer einzigen (gespaltenen) Seite des Buches Platz finden, wobei auf jeder Seite oben noch so viel Raum übrig blieb, dass die betreffenden Hilfstabellchen (ähnlich wie bei den Zweicylinder-Condens.-Maschinen) daselbst angebracht werden konnten.

Demnach findet man auf einer einzelnen Seite für jede Maschine einer beliebigen Grösse (in 100 Abstufungen) bei einer beliebigen der in Betracht gezogenen Spannungen

$$p = 7, 8, 9, 10, 11, 12, 13, 14$$
 Atm.

und für fünf Füllungen, wovon die "beste normale" beiläufig in der Mitte liegt und fett markiert (ausserdem im Kopfe der letzten Einzelspalte notiert) ist, die nachstehenden Angaben, welche im Allgemeinen ein Dampfhemd mindestens am Hochdruckcylinder (bei den Dreicylinder-Maschinen auch am Mitteldruckcylinder) und äusserlich geheizte Receiver voraussetzen:

erstlich die indicierte Leistung $\frac{N_i}{c}$ in Pfdk. (pro 1 Meter Kolbengeschwindigkeit);

zweitens die subtractive Compressions-Leistung (ebenfalls pro $c=1\,\mathrm{m}$); diese subtractive Grösse ist selbst für nicht geheizte Receiver (bezw. für etwas feuchten Dampf) hinreichend bemessen und kann bei gehöriger Heizung der Receiver und der Cylinder wohl auf 50% herabgebracht werden. Die tabellarischen Angaben beziehen sich auf 4% schädlichen Raum, — bei grösserem oder kleinerem schädl. Raume ändert sich die subtr. Compr.-Leistung beiläufig in demselben Verhältnisse. Bei den in Rede stehenden Maschinengattungen versteht sich die Einrichtung der Compression in beiden (bezw. in allen drei) Cylindern bis zu der betreffenden Gegendampfspannung eigentlich von selbst;

drittens die Leergang-Leistung pro c=1 m in Pfdk, also die Grösse $\frac{N_c}{c}$, wonach die durch den Indicator nachweisbare Leistungs-Differenz

$$\frac{N_i}{c} - \frac{N_o}{c}$$

durch die Subtraction zweier tabellarischen Zahlenwerthe für jede Maschine bei jeder der angesetzten Spannungen und Füllungen leicht zu bestimmen ist;



viertens die zusätzliche Reibung betreffend, findet man in der letzten Einzelspalte einer jeden Tabelle in Querdruck die (auf 2 Decimalen) abgerundeten Werthe von $\frac{1}{1+\mu}$, während auf der letzten Seite (166) dieser Tabellen-Serie der Coëfficient μ der zusätzlichen Reibung nebst $\frac{1}{1+\mu}$ genauer (auf 3 Decimalen) von Zeile zu Zeile der Haupttabellen erledigt ist; hiermit ergibt sich durch einfache numerische Multiplication die Netto-Leistung (pro c=1 m, in Pfdk.):

$$N_{n} = \frac{1}{1+\mu} \left(\frac{N_{i}}{c} - \frac{N_{o}}{c} \right)$$

$$N_{n} = \left(\frac{N_{n}}{c} \right) c$$

$$N_{n} = \frac{1}{1+\mu} \left(N_{i} - N_{o} \right)$$

wonach einfach

folgt.

oder auch

Den Dampf-Consum betreffend, findet man auf jeder aufgeschlagenen Seite für jede Maschine

erstlich in dem obenan stehenden Hilfstabellchen bei jeder der angesetzten Füllungen den nutzbaren Dampfverbrauch C_i (pro indic. Pfdk. und Stunde),

zweitens zur Ermittlung des Abkühlungs-Verlustes C_i " (pro indic. Pfdk. und Stunde) eben daselbst den numerischen Werth des Productes x C_i "; indem man aus der betreffenden Titel-Tabelle (S. 147 für Zweicylinder-Auspuff-Masch. oder S. 157 für Dreicylinder-Condens.-Masch.) den numerischen (zu $\frac{l_1}{l}$ und c gehörigen) Werth von $\frac{1}{x}$ entnimmt, hat man durch einfache Multiplication C_i " = x C_i " $\times \frac{1}{x}$, welcher Werth noch für das betreffende Hubverhältniss l:D mit dem dortigen "Coëffic." (letzte Zeile) zu corrigieren ist;

den Dampflässigkeits-Verlust $C_i^{"}$ entnehme man (zu N_i und c gehörig) stets ans der Tabelle S. 179 des "Anhanges".

Hiermit ergibt sich der Dampf-Consum pro indic. Pfdk. und Stunde:

$$C_i = C_i' + \dot{C}_i'' + C_i''';$$

eventuell ist sodann pro Netto-Pídk. und Stunde:

$$C_n = C_i \frac{N_i}{\overline{N}_n}$$

In der letzten Einzelspalte einer jeden Tabelle ist an 8 Stellen der Dampf-Consum C_i (pro indic. Pfdk. und Stunde) für die (beiläufig) beste, im Kopfe oben angesetzte Füllung, für das Hubverhältniss l:D=2 des Niederdruck-Cylinders und ausserdem für die unterhalb angesetzte (eingeklammerte) Kolbengeschwindigkeit c in Fettdruck fertig angegeben. Diese Geschwindigkeits-Ansätze können als "mässige" Kolbengeschwindigkeiten, welche einer Steigerung um $25^{\circ}/_{\circ}$ und für sehr schnell gehende Maschinen sogar um $50^{\circ}/_{\circ}$ fähig sind, mit zur Kenntniss genommen werden, um hiernach mittelst der Beziehung n l = 30 c Kolbenhub und Umgangszahl einer etwa herzustellenden Maschine zu bestimmen.

Die angeführten Leistungs- und Dampfverbrauchs-Angaben beziehen sich erwähntermassen auf äusserlich geheizte Receiver (im Mittel zwischen durchgreifend und nicht geheizten Receivern, wobei jedoch der Hochdruck-Cylinder in jedem Falle ein Dampfhemd besitzen soll). Bei durchgreifender Heizung kann (die Zweicylinder-Auspuff-Maschinen betreffend) N_i um 4 bis $7^0/_0$ grösser und C_i um eben so viel kleiner angeschlagen werden, bei mangelnder Heizung N_i um eben so viel kleiner und C_i um eben so viel grösser. Bei den Dreicylinder-Condens.-Maschinen kann durchgreifende Heizung N_i um 6 bis $8^0/_0$ erhöhen und C_i um eben so viel vermindern, mangelnde Heizung kann aber N_i um eben so viel vermindern und C_i um eben so viel steigern. $C_i^{\prime\prime\prime}$ und $C_i^{\prime\prime\prime\prime}$ ist bei allen Modalitäten der Heizung gleich gross anzunehmen.

Die genannten tabellarischen Angaben gelten ferner durchwegs für Maschinen mit eigentlicher Expansions-Steuerung; für Coulissensteuerung sind die Leistungs-Angaben mit den in jeder Tabelle zuunterst angesetzten "Coul.-Coëff." zu multiplicieren, hingegen die Angaben von C_i " mit demselben "Coul.-Coëff." zu dividieren; C_i " ist bei Coulissensteuerung etwa um $10\,$ °/₀ grösser anzunehmen, C_i " wird auch diesfalls (zu N_i und c gehörig) aus der Tabelle S. 179 des "Anhanges" entnommen.

Die vorstehenden Angaben und Ermittlungen gelten für eine Zweicylinder-Auspuff- bezw. für eine Dreicylinder-Condens.-Maschine ohne Rücksicht auf die Einrichtung derselben in Betreff der Kurbelverstellung; also bei einer Zweicylinder-Auspuff-Maschine ebenso für System Woolf wie für das Compound-System, und bei einer Dreicylinder-Maschine ebenso für die Dreikurbel-Maschine (Kurbeln unter 120°) wie für die Zweikurbel-Maschine (Kurbeln unter 90°); diese Angaben und Ermittlungen gelten ausserdem bei beliebiger der besagten Einrichtungen ohne Rücksicht darauf, wie die gesammte Maschinenarbeit auf die einzelnen Cylinder und Kurbeln vertheilt ist, wenn nur der Hauptbedingung, dass bei dem Dampfübertritte ein Spannungsabfall nicht stattfindet, entsprochen wird. Mit dem Vorstehenden ist ferner für eine etwa herzustellende Maschine der Niederdruck-Cylinder (in Bezug auf Durchmesser, Hub und Umgangszahl) abgethan.

Ueber die genannte Arbeitsvertheilung entscheidet nun bei einer gewissen Maschineneinrichtung (System) das Volumenverhältniss der vorgelegten Cylinder zu dem Niederdruck-Cylinder als dem Hauptcylinder. Sonach muss für eine etwa herzustellende Maschine einer gewissen Einrichtung das Volumen des Hochdruck-Cylinders (bezw. auch des Mitteldruck-Cylinders) im Verhältniss zu dem Volumen des Niederdruck- als Hauptcylinders entsprechend bemessen werden, damit (bei steter Vermeidung des Spannungsabfalles) die gewünschte Arbeitsvertheilung erreicht wird. Hierbei kommen auch die Receiver-Volumen in Berücksichtigung.

Ueber diese Umstände geben die in unseren Tabellen auf jeder Seite oben angesetzten, gespaltenen Hilfstabellchen den erforderlichen Aufschluss.

Bei den Zweicylinder-Auspuff-Maschinen sind die Volumenverhältnisse einerseits (links) für das Woolf-System, andererseits (rechts) für das Compound-System angegeben; die Angaben für $R = \infty$ (ausser für R = v) sind zu benützen, um für R > v die Grösse des Volumenverhältnisses v: V zu interpolieren; die rechtsseitigen Angaben "eventuell" sind in Betracht zu ziehen,

wenn man bei den Compound-Maschinen ausser der gleichen Arbeitsvertheilung in den Quadranten auch eine solche auf die beiden Cylinder theilweise mit berücksichtigen will; über diese Angaben noch hinauszugehen, wäre nicht rathsam.

Bei den Dreicylinder-Condens.-Maschinen sind die Volumenverhältnisse einerseits (links) für die Dreikurbel-Maschinen (Kurbeln unter 120°), andererseits (rechts) für die Zweikurbel-Maschinen (Kurbeln unter 90°°)) angegeben; die dortigen (rechtsseitigen) Angaben der mittleren Zeile für $N_1' > N_2'$ haben zum Zwecke, damit der Hochdruck-Cylinder nicht gar zu klein oder vielmehr, damit seine Füllung nicht zu gross ausfalle, wenn die Maschinenleistung zeitweilig (über die normale) gesteigert werden sollte. Die linksseitigen Angaben (für die Dreicylinder- als Dreikurbel-Maschinen) bedürfen einer (dort angesagten) Ergänzung für den Fall, wenn man neben der gleichen Arbeitsvertheilung auf die Sextanten auch eine solche auf die einzelnen Cylinder theilweise mitberücksichtigen will, um eine mässige (einer Steigerung fähige) Füllung des Hochdruck-Cylinders zu erzielen. Diese Ergänzung ist für die passenden Receivervolumina $R_1 = v_1$ und $R_2 = v_2$ (während die tabellarischen linksseitigen Angaben eigentlich für sehr grosse Receiver gelten) in der folgenden Tabelle enthalten, in welcher $\frac{l_1}{l}$ (reduc.) die reducierte "normale" Füllung bezeichnet.

Absol.				ile) Exp					•	ale) Exp				•		le) Expa		-
Span- nung	Mitteld eilt der Kur	ruck-k Hoche bel v	druck-	eilt der	ruck-K Hoche bel na	druck-	eilt der	ruck-K Hoche bel v	druck-	eilt der	ruck-K Hoche bel ns	druck-	eilt der	ruck-K Hoche rbel v	iruck-	eilt der		druck-
Atm.	I ₁ I reduc.	v ₁	υ ₀ <i>V</i>	ار الم	$\frac{v_1}{V}$	·V.	reduc.	v ₁ _	υ <u>ι</u> V	l ₁ reduc.	$\frac{v_1}{V}$	$\frac{v_2}{V}$.	اً ا reduc.	_v, _V	V ₁	$\frac{l_1}{l}$ reduc.		v, V
p = 8	0,075	•.									0,19	0,49	0,050	0,15	0,48	0,050	0,16	0,45
9	0,067	•		0,067	0,20	0,51	0,056	0,16	0,53	0,056	0,18	0,48	0,044	0,14	0,46	0,044	0,15	0,43
10	0,060	0,17	0,56	0,060	0,19	0,50	0 ,05 0	0,15	0,51	0,050	0,17	0,46	0,040	0,13	0,45	0,040	0,14	0,42
p = 11	0,055	0,16	0,54	0,055	0,18	0,49	0,045	0,14	0,49	0,045	0,16	0,45	0,036	0,12	0,43	0,036	0,13	0,41
12	0,050	0,15	0,52	0,050	0,17	0,47	0,042	0,14	0,48	0,042	0,15	0,44	0,033	0,12	0,42	0,033	0,13	0,40
18	0,046	0,15	0,51	0,046	0,16	0,46	0,038	0,13	0,46	0,038	0,14	0,43	0,031	0,11	0,40	0,031	0,12	0,39
14	0,043	0,14	0,50	0,043	0,15	0,45	0,036	0,12	0,45	0, 036	0,13	0,42	0,029	0,10	0,39	0, 02 9	0,12	0,38

Beziehungen für das statische Moment.

Mittelst der tabellarischen Angaben von $\frac{\lambda^r_n}{c}$ lässt sich mit Leichtigkeit der mittlere resultierende Kolbendruck \mathfrak{P}_m (Netto), welcher bei nahezu ganzer Cylinderfüllung und bei endlos gedachter Schubstange zugleich der Maximaldruck im Kurbelkreise ist, ferner (bei beliebiger Füllung) der mittlere Druck \mathfrak{P} im Kurbelkreise, und sonach auch das statische Moment an der Maschinenwelle (das grösste M_{max} bei ganzer Füllung, und das mittlere M bei beliebiger Füllung) feststellen, was für die Berechnung der Förderungs- und Locomotiv-Maschinen von Wesenheit ist.



^{*)} Hierbei wird, was das Natürliche ist, "Hochdruck und Mitteldruck an einer Kurbel", also der Niederdruck-Cylinder isoliert gedacht.

Man hat einfach für einen Dampfcylinder:

$$\mathfrak{P}_m = 75 \, \frac{N_n}{c}$$

$$\mathfrak{P} = \frac{2}{\pi} \, \mathfrak{P}_m = 47.75 \, \frac{N_n}{c}$$

und sodann

$$M_{\text{max}} = \mathfrak{P}_{m} \cdot \frac{l}{2}$$
 bei nahe ganzer Füllung;
 $M = \mathfrak{P} \cdot \frac{l}{2}$ bei beliebiger Füllung.

Bezeichnet nun

W die von einer (Zwillings-) Locomotiv-Maschine geäusserte Zugkraft (in Kgr.),

W' diejenige Zugkraft, welche — behufs Ingangsetzung des Zuges bei der todten Lage einer Kurbel — von der andern Kurbel mit Volldruck, bezw. mit der grössten Füllung zu bewältigen wäre (wenn es eben darauf ankäme),

R den Halbmesser der Triebräder (in Meter) und

© die auf die Secunde bezogene Fahrgeschwindigkeit (in Met.), so hat man ausserdem:

$$W \cdot R = M_{\text{max}} = \mathfrak{P}_m \cdot \frac{l}{2}$$
 (bei der grössten Füllung)
 $1/2 \quad WR = M = \mathfrak{P} \cdot \frac{l}{2}$ (bei der betreffenden Füllung)
und $\frac{c}{\mathfrak{C}} = \frac{l}{R\pi}$

mit welchen Beziehungen alle Erhebungen bei Locomotiv-Maschinen leicht vorgenommen werden können.

Note. Der mittlere resultierende "indicierte" Kolbendruck ist stets $\mathfrak{P}_i=75\,\frac{N_i}{c}\,(Kgr.)$

Besondere Bemerkungen zu den einzelnen Tabellengruppen.

- I. Serie. S. 1-97. Maschinen gewöhnlicher Grössen (bis zu einer wirksamen Kolbenfläche O=1 qm, d. i. bis zu einem Kolbendurchmesser $D=1,_{15}$ m).
 - A. Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (S. 1 bis 25). Die tabellarischen Angaben wurden für eine Coulisse mit constantem linearen Voreilen (nach Gooch oder dgl.) berechnet, gelten jedoch mit vollständig hinreichender Annäherung auch für die anderen Coulissenarten, insbesondere für die Stephenson'sche Coulisse im Mittel zwischen ihrer Einrichtung mit offenen und jener mit gekreuzten Excenterstangen etc.*). Die Einrichtung der einzelnen Tabellen ist an und für sich und aus dem Vorhergehenden verständlich.

Der schädliche Raum wurde mit 5% in Rechnung gebracht; es ist füglich nicht anzurathen, denselben bei den Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung kleiner zu machen, da dies leicht eine zu grosse Compressions-Endspannung und hiermit eine nachtheilige Schlingenbildung im Indicator-Diagramm (bei kleineren Füllungen) zur Folge haben könnte.

^{*)} Vermöge des erwähnten Umstandes erscheint in den Tabellen der Name Gooch jenem des eigentlichen Erfinders der Coulissen-Steuerung, Stephenson, vorangesetzt.

B. Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung (S. 27 bis 51).

Die tabellarischen Angaben gelten für eine beliebige gut eingerichtete Steuerung nach Meyer oder Corliss oder dgl.

Durch eine schleichende Schieberbewegung, oder eine ähnliche Uncorrectheit, ausserdem aber auch durch mehr als mässige Drosslung (gleichgiltig ob dieselbe unter den obwaltenden Umständen als ein nothwendiges oder als ein überflüssiges Uebel zu bezeichnen ist) werden die Angaben der Leistung mehr oder weniger herabgedrückt, während die Beträge des Dampf-Consums bei etwaiger grösserer Drosslung und bei der betreffenden (grösseren) Füllung nahezu unberührt bleiben, jedoch sowohl nach den Tabellen als auch in Wirklichkeit kleiner ausfallen würden, wenn eine geringere Drosslung und entsprechend kleinere Füllung zur Anwendung kommen würde.

- C. Eincylinder-Condens.-Maschinen (S. 53 bis 77).

 Hier gilt das von den Auspuff-Maschinen unter B eben Gesagte in etwas erhöhtem Masse.
- D. Zweicylinder-Condens.-Maschinen (S. 79 bis 97).

Um in Betreff der indicierten und Netto-Leistung nicht zwei Gruppen von Tabellen — die eine für Maschinen ohne Heizung, die andere für Maschinen mit durchgreifender Heizung des Receivers — entwerfen zu müssen, wurden für die Berechnung von N_i und N_n (resp. $\frac{N_i}{c}$ und $\frac{N_n}{c}$) mittlere (zwischen diesen beiden Maschinen-Kategorien beiläufig in der Mitte gelegene) Daten zu Grunde gelegt, so dass die tabellarischen Angaben zunächst unmittelbar den Maschinen mit bloss äusserlich (dampfhemdartig) geheiztem Receiver (ohne ein inneres Röhrensystem) zugemuthet werden können.

Mittelst der Leistungs-Coëfficienten für " N_i oder N_m (min.)" und für " N_i oder N_m (max.)" des betreffenden, jeder Tabelle vorangehenden Hilfstabellchens können sodann diejenigen Leistungen ermittelt werden, welche einerseits eine Maschine ohne (geheizten) Receiver billiger Weise (selbst unter ungünstigeren Verhältnissen) wenigstens nachweisen soll, und welche andererseits eine Maschine mit durchgreifend geheiztem Receiver selbst unter den günstigsten Verhältnissen kaum merklich überschreiten dürfte. Bei all dem Gesagten wird aber vorausgesetzt, dass erstens mittelst der stets vorhanden gedachten Doppelsteuerung für einen thunlichst kleinen Spannungsabfall vorgesorgt ist, dass zweitens nur unbedeutend gedrosselt wird und dass drittens mit einer gewissen Präcision (zum Mindesten nicht schleichend) gesteuert wird.

Wenn diese Bedingungen nicht eingehalten werden, so können allerdings merklichere Abweichungen der geäusserten Leistungen von den tabellarischen Angaben eintreten; dergleichen Abweichungen oder vielmehr ihre Ursachen sind als Abnormitäten zu bezeichnen, und konnten hier als solche nicht berücksichtigt werden.

In den Hilfstabellchen der Zweicylinder-Condens.-Maschinen sind ausser den Angaben über die Leistung und den Dampf-Consum auch noch diejenigen Volumenverhältnisse $\frac{v}{V}$ angegeben, welche unter verschiedenen Verhältnissen

(bezüglich der Maschinen-Kategorie und der Grösse R des Receiverraumes) bei der betreffenden als "normal" angenommenen oder dieserhalb überhaupt in Betracht gezogenen Füllung die nahe gleiche Arbeitsvertheilung auf beide Cylinder herbeiführen und bei den Compound-Maschinen eventuell auch einer anderweitigen Bedingung in bereits früher angegebener Weise entsprechen.

Als Ergänzung zu den sämmtlichen Hilfstabellchen der Zweicylinder-Condens.-Maschinen folgen hier die vorläufigen Werthe der Füllung X des Expansions-Cylinders zur Vermeidung des Spannungsabfalls beim Dampfübertritt:

1. Bei den Zweicylinder-Condens.-Maschinen mit gleichsinniger oder entgegengesetzter Kolbenbewegung (Corr. Woolf- und Receiver-Woolf-Maschinen):

Receiver-Volumen R =	0,06 V	0,1 V	0,15 V	0,2 V	0,8 V	0,4 V	0, 6 V	0,8 V	ν
wenn $\frac{v}{V} = 0.4$; X =	0,81	0,74	0,69	0,65	0,59	0,55	0,50	0,48	0,46
,, ,, = 0,383; ,, =	0,73	0,66	0,59	0,55	0,49	0,46	0,42	0,39	0,38
" " = 0,3 ; " =	0,69	0,60	0,54	0,49	0,44	0,41	0,37	0,35	0,33
" " = 0,3 ; " = " = 0,25 ; " =	0,60	0,51	0,45	0,41	0,36	0,33	0,30	0,28	0,27

2. Bei den Compound-Maschinen (mit Kurbeln unter 90° oder dgl.) ist vorläufig $X = \frac{v}{V}$ zu machen.

Die Füllung X ist an der in Gang gesetzten Maschine nach Massgabe der abgenommenen Indicator-Diagramme definitiv zu adjustieren, um den Spannungsabfall wirklich zu vermeiden.

II. Serie. S. 99-146. Sehr grosse Dampfmaschinen.

(Wirksame Kolbenfläche 0=1 bis 7 qm; Kolbendurchmesser D=1,15 bis 3,08 m.)

In dieser Serie sind die angeführten Maschinengattungen auf der halben Seitenzahl (da die in Betracht gezogenen 60 Abstufungen von 0 und D bloss je eine einzelne Seite in Anspruch nehmen) in derselben Reihenfolge und in der gleichen Weise behandelt, wie in der ersten Serie; nur die jeder Tabelle angehängten Hilfstabellchen sind dem vorhandenen kleineren Raume entsprechend reduciert und übrigens nach Bedarf mit Berufungen auf die correspondierenden Angaben der I. Serie versehen.

Es finden sich

Sehr grosse Auspuff-Maschinen:

A' mit Coulissen-Steuerung } auf S. 99 bis 123.

Sehr grosse Condensations-Maschinen:

C' als Eincylinder-Maschinen
D' als Zweicylinder-Maschinen

auf S. 125 bis 146.

III. Serie. S. 147-166. Maschinen mit hohem Dampfdruck (7-14 Atm.).

- A. Zweicylinder-Auspuff-Maschinen, S. 147 bis 155.
- B. Dreicylinder-Condens.-Maschinen, S. 157 bis 165.

Zu A und B gehörige Werthe von μ und $\frac{1}{1+\mu}$, S. 166.

Ueber die beiden Tabellen-Gruppen dieser III. Serie ist das Nothwendige vorhergehends mitgetheilt worden; es erübrigt nur, als Ergänzung zu den sämmtlichen betreffenden Hilfstabellchen, über die vorläufigen Werthe der Füllung X des Expansions-(Niederdruck-)Cylinders der Zweicylinder-Auspuff-Maschinen, sowie über die Füllung X_1 des Mitteldruck-Cylinders und jene X_2 des Niederdruck-Cylinders der Dreicylinder-Condens.-Maschinen (zum Zwecke der Vermeidung des Spannungsabfalles bei dem Dampfübertritte) Einiges zu bemerken.

Da die genannten Füllungen im Wesentlichen nur von den Cylindervolumen-Verhältnissen und von der (relativen) Grösse der Receiver-Volumen abhängen, so wird:

Erstlich die Füllung X bei den Zweicylinder-Auspuff-Maschinen nach den vorangehenden Angaben für Zweicylinder-Condens.-Maschinen beiläufig zu beurtheilen sein (die definitive Feststellung von X kann ohnehin erst an der in Gang gesetzten Maschine mit Hilfe des Indicators geschehen).

Zweitens bei den Dreicylinder-Condens-Maschinen sind auch diesfalls (sowie in Betreff der Bemessung der Cylindervolumen-Verhältnisse) zwei Fälle bezüglich der Anordnung der Kurbeln zu unterscheiden, wie folgt:

- a) Bei der Dreicylinder- als Dreikurbel-Maschine (Kurbeln unter 120°) mache manvorläufig $X_1 > \frac{v_1}{v_2}$ und $X_2 > \frac{v_2}{V}$; das Zeichen > kommt beiderseits vornehmlich dann zur Geltung, wenn die Mitteldruckkurbel der Hochdruckkurbel nacheilt, welche (rechtsinnische) Kurbelfolge aus anderweitigen Gründen sich weniger empfiehlt, als die umgekehrte (widersinnische) Kurbelfolge, wobei die Mitteldruckkurbel der Hochdruckkurbel voreilt.
- b) Bei der Dreicylinder- als Zweikurbel-Maschine (Kurbeln unter 90°, und zwar Hochdruck- und Mitteldruck an einer Kurbel, also der Niederdruck-Cylinder isoliert gedacht*) ist zunächst für den Niederdruck-Cylinder $X_2 = \frac{v_2}{V}$ (dem Compound-System entsprechend) zu machen. Die (vorläufige) Füllung X_1 des Mitteldruck-Cylinders ist für zwei plausible Volumen-Grössen des ersten Receivers ($R_1 = v_1$ und $R_1 = v_2$) in Abhängigkeit von dem diesfalls massgebenden Volumen-Verhältnisse $\frac{v_1}{v_2}$ aus der folgenden Zusammenstellung zu entnehmen.

$\frac{r_1}{r_2} =$	0,50	0,45	0,40	0,85	0,80	0,25	0,20
wenn $R_1 = v_1; X_1 =$	0,67	0,62	0,57	0,52	0,46	0,40	0,33
$, R_1 = v_3; X_1 =$	0,60	0,54	0,48	0,42	0,36	0,29	0,23

Genaueres über die (vorläufige) Bemessung der Füllungen X_1 und X_2 (nebst X bei den Zweicylinder-Masch.) findet man in dem "Theoretischen Theile" des Hilfsbuches.



^{*)} Das hiermit in Betracht gezogene "Tandem-Compound"-System dürfte dem vereinzelt bestehenden sog. "Doppel-Compound"-System (wobei der Mitteldruckcylinder isoliert ist) wohl entschieden vorzuziehen sein; bei diesem letzteren (hier weiter nicht beachteten) System wäre übrigens einfach $X_1 = \frac{v_1}{v_2}$ und $X_2 = \frac{v_2}{V}$ zu machen.

Anhang.

Die erste Tabellengruppe (S. 168 bis 177) des Anhanges enthält die Angaben über den Leergangswiderstand und die zusätzliche Reibung für die Maschinen der I. und II. Tabellen-Serie, worüber das Nothwendige bereits in dem Vorhergegangenen angeführt wurde.

Der Anhang enthält ausserdem auf S. 178 und 179 die bereits erwähnte dreitheilige Tabelle (A, B und C) zur Bestimmung des Dampflässigkeits-Verlustes C;" für Eincylinder- und Mehrcylinder-Maschinen bei beliebiger Füllung und Kolbengeschwindigkeit, als Ergänzung der betreffenden Angaben in den Haupttabellen, welche Angaben in der I. Tabellen-Serie bloss die (beiläufig) beste normale Füllung bei der (beiläufig) gewöhnlichen Kolbengeschwindigkeit betreffen, in der II. und III. Serie aber überhaupt nicht vertreten sind.

Ferner ist auf S. 180 bis 183 "Fliegner's ursprüngliche Tabelle für gesättigte Wasserdämpfe" theilweise complettiert. Die Daten dieser Tabelle entsprechen (wie in ihrem Titel angegeben) der Annahme des mechanischen Wärmeäquivalentes

$$k = \frac{1}{A} = 436$$
 Mkgr. pro 1 metrische Calorie;

diese Annahme wurde in der letzteren Zeit (seit dem Erscheinen der 1. Auflage dieses Buches) wieder auf die ehemalige, bereits durch Joule festgesetzte Grösse

$$k = \frac{1}{4} = 424$$
 Mkgr. pro 1 metr. Cal.

zurückgeführt, weshalb denn die durch diese Aenderung betroffenen Spalten der Fliegner'schen Dampftabelle von Ingenieur Connert umgerechnet und aus Zeuner's "Technischer Thermodynamik" in unsern Anhang (S. 184 und 185) unter dem Titel "Fliegner-Connert's Tabelle für gesättigte Wasserdämpfe mit $\frac{1}{A} = 424$ " aufgenommen wurde.

Die beiden angeführten Dampftabellen des Anhanges sind für den practischen Gebrauch (wobei vornehmlich nur die Spalten der Temperatur, Gesammtwärme, nebst dem specifischen Volumen und Gewichte benöthigt werden) vermöge ihrer Einrichtung an und für sich verständlich; in Betreff ihrer Entstehungsweise und etwaiger Anwendung für wissenschaftliche Zwecke wird auf den "Theoretischen Theil" des Hilfsbuches, I. Abschnitt, 1. Kapitel (insbesondere § 5) verwiesen.

Sodann sind in dem Anhange S. 186 bis 189 zwei Tabellen über die beiläufigen Preise und Gewichte der Dampfmaschinen enthalten, wovon die erstere die Auspuff-Maschinen, die zweite die Condens.-Maschinen (beiderseits zunächst als Eincylinder-Maschinen) betrifft.

Es ist ungemein schwer und in gewisser Beziehung ganz unmöglich, über diesen Gegenstand direct und endgiltig brauchbare Anhaltspuncte zu geben. Es kommt vor, dass bei einer Offert-Ausschreibung eine Maschine von bestimmter Grösse und beabsichtigter Durchführung von einer Maschinenfabrik um 30 bis 40% (ja auch noch um mehr) billiger angeboten wird, als von einer zweiten Fabrik. Wie soll man da eine Regel herausfinden! Und doch gehört bei einem Maschinen-Entwurfe eine beiläufige, wenn auch noch so rohe Beurtheilung des Maschinenpreises zum Ganzen! Mit Rücksicht auf diesen heiklen Standpunct sind die tabellarischen Angaben über die Preise und Gewichte, welche sämmtlich inclusive Schwungrad für gewöhnliche liegende

Maschinen (die Preise auch sammt Montage) gemeint sind, zu beurtheilen. Es handelt sich hierbei nicht so sehr um absolute, als vielmehr um relative Angaben, welche je nach den obwaltenden Preisverhältnissen eventuell zu corrigieren sind. Diese Preis- und Gewichtsangaben sind selbstverständlich nach zunächst aufgestellten Formeln entwickelt, welchen vielseitig erworbene Daten aus der Anwendung zu Grunde liegen. Es ist unzweifelhaft, dass dergleichen aus vielen Daten gesetzmässig entwickelte Angaben denn doch — insbesondere für die Vergleichung — eher zu brauchen sind, als aus einzelnen Fällen direct entlehnte Angaben, welche einander häufig ganz widersprechen.

Zweicylinder-Maschinen werden um 25 bis $50^{\circ}/_{0}$ (bezw. als Woolf und Compound), Dreicylinder-Maschinen vielleicht um 50 bis $80^{\circ}/_{0}$ (wohl auch noch darüber) mehr kosten und wiegen, als die (in Bezug auf den Kolbendurchmesser D) äquivalenten Eincylinder-Maschinen, Zwillings-Maschinen je nach den Umständen um 75 bis $85^{\circ}/_{0}$ mehr als einfache Maschinen.

Den Schluss des Anhanges bildet erstlich auf S. 190 und 191 eine "Uebersicht des (summarischen) Dampf-Consums C_i nebst der Leistung der gewöhnlichen (nicht ganz exacten) Dampfmaschinen stets in 4 nacheinander folgenden Zeilen, und zwar:

- 1. der Eincylinder-Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung,
- 2. ,, , , Expansions- ,,
- 3. " Eincylinder-Condensations-Maschinen (mit Dampfhemd),
- 4. " Zweicylinder- " " (mit äusserlich geheiztem Receiver).

Die Daten dieser Tabelle sind der I. Tabellen-Serie des Hilfsbuches (bis höchstens 9 Atm. Spannung) unmittelbar entnommen.

Hierauf folgt auf S. 192 bis 195 eine "Vergleichende Uebersicht" des Dampf-Consums sämmtlicher Maschinengattungen, und zwar sowohl der "gewöhnlichen" als auch der "exacten" Maschinen von gegebenen Stärken $(N_i=10,\ 50,\ 250$ und 1000 Pfdk. indic.), wobei die Admissions-Spannungen $p=6,\ 8,\ 10,\ 12$ Atm. in Betracht gezogen wurden und alle drei Antheile C_i , C_i " und C_i " des Dampf-Consums C_i (pro indic. Pfdk. u. Stde.) nach den Regeln dieses "Practischen Theiles" des Hilfsbuches ausgewiesen sind.

Den Schluss bildet (auf S. 196 u. 197) eine "Vergleichende Tabelle" über die Grenzen des Dampf-Consums C_i für alle Maschinen-Gattungen im Mittel der Angaben des Pract. und des Theoret. Theiles des Hilfsbuches mit der zugehörigen Bemerkung.

Beispiele der Anwendung.

I. Beispiel. Für eine Auspuff-Maschine mit Meyer'scher oder dgl. Expansions-Steuerung bei der absol. Admiss.-Spannung p=6 findet man auf S. 40 und 41, wenn dieselbe eine wirksame Kolbenfläche O=0,600 qm (bei einem Kolbendurchmesser D=0,807 m) besitzt, bei der (nahe günstigsten) Füllung $\frac{l_1}{l}=0.25$:

$$\frac{N_i}{c}$$
 = 196 Pfdk.; $\frac{N_n}{c}$ = 169 Pfdk.

(letzteres bei reichlicher Bemessung der zusätzlichen Reibung).

Der Leergangswiderstand dieser Maschine ist auf S. 169 mit

Leefgangswiderstand dieser maseinne ist au
$$\frac{N_o}{c} = 10_{,6}$$
 Pfdk.

und die (knapper bemessene) zusätzliche Reibung eben daselbst mit

$$\mu = 0.067, \ \frac{1}{1+\mu} = 0.987$$

angesetzt; es beträgt somit die mit dem Indicator nachweisbare Leistungs-Differenz

$$\frac{N_i}{c} - \frac{N_o}{c} = 196 - 10_{.6} = 185_{.4} \text{ Pfdk.}$$
 und die hiermit zu gewärtigende Netto-Leistung

$$\frac{N_n}{c} = \frac{1}{1+\mu} \left(\frac{N_i}{c} - \frac{N_o}{c} \right) = 174 \text{ Pfdk.}$$

(anstatt der behutsamen tabellarischen Angabe von 169 Pfdk.).

Im Falle diese Maschine mit einer mittleren Kolbengeschwindigkeit c=2,55m (siehe S. 41 letzte Spalte) arbeitet und einen Hub nahe = 2D besitzt, so verbraucht sie als gewöhnliche Dampfhemd-Maschine (nach tabellar. Angabe)

$$C_i = 13,7$$
 Kgr. Dampf pro indic. Pfdk. u. Stde.;

ihre (normale) Leistung wäre diesfalls:

 $N_1 = 196.2_{25} = 441 \text{ Pfdk.}; N_2 = 169.2_{25} = 380 \text{ Pfdk.}$ (behutsam bemessen); ferner wäre (mit dem Indikator nachweisbar) $N_i - N_o = 185,4 \cdot 2,22 = 417$ Pfdk. und $N_{\pi} = 174 \cdot 2.25 = 391$ Pfdk. (kühner bemessen).

Ohne Dampfhemd wäre gemäss Hilfstabellchen S. 40 (unten) bei sonst gleichen Verhältnissen:

$$N_i = 0,96 \cdot 441 = 423 \text{ Pfdk.}; \ N_n = 0,96 \cdot 380 = 365 \text{ Pfdk.}$$
 (behutsam) $N_i - N_o = 0,96 \cdot 417 = 400 \text{ Pfdk.}; \ N_n = 0,96 \cdot 391 = 375 \text{ Pfdk.}$ (kühner). Für den Dampf-Consum findet man ebendaselbst (ohne Hemd):

$$C_i'' = 9.7 \text{ Kgr}$$
 $xC_{i''}' = 8.7 \text{ mithin } \left(\text{wegen } \frac{1}{x} = 0.48 \text{ nach S. } 27 \right) C_{i''}'' = \frac{1}{x} 8.7 = 4.2 \text{ ,}$
gemäss der letzten Spalte (S. 41) 2 $C_{i''}'' = 1.0$, somit $C_{i''}'' = \frac{1}{2} 1.0 = 0.5 \text{ ,}$

 $C_i = C_i' + C_i'' + C_i''' = 14,4 \text{ Kgr.}$ pro indic. Pfdk. u. Stde. (gegen $C_i = 13,7 \text{ Kgr.}$ mit Dampfhemd).

Man sieht, dass das Dampfhemd gemäss diesen Daten bei einer Auspuffmaschine wenig ausgibt. (Anders ist dies bei Condensations-Maschinen, bei welchen das Dampfhemd nie fehlen soll*).

2. Beispiel. Bei einer Locomotiv-Zwillingsmaschine mit Coulissen-Steuerung nach Gooch oder dgl. ist

$$D = 0,424 \text{ m}$$

 $O = 0,140 \text{ qm}$
 $l = 0,6 \text{ m}$
 $p = 8 \text{ Atm.}$

Es ist ferner der Triebradhalbmesser R = 0.9 m (bei einer Fahrgeschwindigkeit C = 15 m pro Sec. giebt dies $c = C \frac{l}{R_1} = 3,188$ m); welche Zugkraft W(Netto) äussert die Locomotive bei den Füllungen 0,7 0,4 0,25 und wie gross ist hierbei der Dampf-Consum?



^{*)} Es mag übrigens zugegeben werden, dass die Dampfersparniss auf Seite des Dampfhemdes (namentlich in Betreff des Abkühlungsverlustes C_i ") in Wirklichkeit nach Umständen grösser sein kann, als nach den Angaben dieses "Practischen Theiles"; hieruber enthält Genaueres der "Theoretische Theil" des Hilfsbuches. Indess kann auch hier dem erwähnten Umstande dadurch Rechnung getragen werden, dass man bei der Bestimmung des Abkühlungsverlustes die Maschinen ohne Hemd vorwiegend als "gewöhnliche" Maschinen, die Dampshemd-Maschinen hingegen mehr oder weniger als "exacte" Maschinen in Betracht zieht, was ohnehin auch anderweitig entsprechend erscheint.

Gemäss Tabelle S. 20 (nebst S. 16 u. 17 dieser Einleitung) ist zunächst:

c 6			
$\operatorname{für} \frac{I_1}{I} = $	0,7	0,4	0,25
$-\frac{N_i}{c} = $	108,7	75,8	49,7 Pfdk
$\frac{N_{r}}{c} = \frac{1}{c}$	91,4	62,9	40,2 "
somit ist (für 1 Cyl.) $\Re = 47.75 \frac{N_n}{c} =$	4364	3002	1919 Kgr.
(für 1 Cyl.) $M = \Re \frac{1}{2} = \Re 0.3 = 1$	1309	901	576
aus $1/2$ $WR = M$ folgt $W = \frac{2M}{R} = \frac{2M}{0.9} = \frac{1}{2}$	2909	2002	1280 "
Für den Dampf-Consum ist zunächst bei gewöhn-		•	
lichem Maschinen-Zustand \ldots $C'_{i'} =$	13,5	10,6	9,2 Kgr.
ferner vor der Hand $xC_i''=1$	(12,4)	(10,6)	(10,8)
gemäss S. 1 ist zu $c = 8.2$ m und zu obigen Füllungen			,
gehörig $\dots \frac{1}{x} = \frac{1}{x}$	(0,29)	(0,35)	(0,40\
wegen des Hubverhältnisses $\frac{1}{D} = \frac{0.6}{0.42} = 1.48$ ist der			
CorrectCoëff. (S. 1) =	(0,90)	(0,90)	(0,90)
die eingeklammerten Zahlen multipliciert geben als			
Product $C_{i''}$ =	3,2	3,3	3,9 ,,
Behufs Bestimmung von $C_i^{""}$ ist zunächst		•	••
$N_i = \frac{N_i}{c} \cdot c = 1$	(345)	(241)	(157) Pfdk.
Zu diesen Werthen von N_i und zu $c = 8,18$ gehörig			
nach Anhang, S. 178 $C_i^{"}$	0,5	0,5	o,6 Kgr.
Summar. Dampfconsum $C_i = C_i' + C_i'' + C_i''' = C_i'' + C_i''' = C_i'' + C_i''' = C_i'' + C_i''' = C_i'' + C_i''' + C_i''' = C_i'' + C_i''' + C_i'''' + C_i''' + C_i''' + C_i''' + C_i''' + C_i''' + C_i''' + C_i'''' + C_i''' + C_i''' + C_i''' + C_i''' + C_i''' + C_i''' + C_i'''' + C_i''' + C_i'''' + C_i''' + C_i'' + C_i''' + C_i'' + C_i'' + C_i'' + C_i'' + C_i''' + C_i''' + C_i''' + C_i''' $	17,2	14,4	18,7 Kgr.
		1	· ·

für exacte Ausführung und Instandhaltung würde sich C_i um 1,5 bis 1,8 Kgr. geringer ergeben.

3. Beispiel. Es ist eine Eincylinder-Condens.-Maschine mit Dampfhemd festzustellen, welche bei

$$p = 6 \text{ Atm.}$$

$$\frac{l_1}{l} = 0,_{10}$$

$$c = 2 \text{ m}$$

eine Netto-Leistung $N_n = 250$ Pfdk. effectuieren würde.

Es ist $\frac{N_n}{c} = 125$ Pfdk., welcher Grösse in der betreffenden Spalte (0,10) auf S. 69 die Zahl 124,7 am nächsten ist, wonach die Maschine mit O = 0,600 qm und D = 0,887 m

festgestellt ist. Die indicierte Leistung derselben beträgt $\frac{N_i}{c} = 152,6$ Pfdk. und $N_i = 2.152,6 = 305$ Pfdk.*)

Für die (etwa vorgeschriebene) Umgangszahl n=35 pro Minute ergibt sich aus nl=30 c der Hub l=1,7 m (nahe = 2D); sofort ist mittelst des Hilfstabellchens (S. 68) im Mittel zwischen "gewöhnlichem" und "exactem Maschinenzustand:

^{*)} Gemäss S. 171, Spalte p=6, Zeile O=0.600 beträgt bei dieser Maschine der Leergangswiderstand $\frac{N_o}{c}$ = 15,9 Pfdk., während $\mu=0.067$ und $\frac{1}{1+\mu}=0.937$; es ist somit (durch den Indicator nachweisbar) $\frac{N_i}{c}=\frac{N_o}{c}$ = 137 Pfdk. und $\frac{N_o}{c}=\frac{1}{1+\mu}\left(\frac{N_i}{c}-\frac{N_o}{c}\right)$ = 128 Pfdk. (gegen die obigen vorsichtig bemessenen 126 Pfdk.).

$$C' = \frac{1}{2}(5.9 + 5.1)$$
 . . . = 5.5 Kgr.

$$xC_i'' = \frac{1}{2}(5.4 + 4.6) = 5.0$$
; hierbei $\frac{1}{x} = 0.67$ (S. 53), somit $C_i'' = 5.0 \cdot 0.67 = 2.8$,, zu $N_i = 305$ und $c = 2$ nach Anhang S. 178 $C_i''' = \frac{1}{2}(0.6 + 0.8) \cdot \frac{1}{2} = 0.55$,, $C_i = C_i' + C_i'' + C_i''' = 8.8$ Kgr.

In der letzten Spalte S. 69 ist für $\frac{l_1}{l} = 0.125$ und c = 2.26 m (für gewöhnlichen Zustand) angesetzt $C_i = 9.8$ Kgr.

Bei mangelndem Dampfhemd wäre zuvörderst

$$\frac{N_i}{c} = 0.91 \cdot 152.6 = 139 \text{ und } N_i = 139 \cdot 2 = 278 \text{ Pfdk.}$$

sodann (für gewöhnlichen Maschinenzustand):

$$C_i' = 6.6$$
 Kgr. $x C_i'' = 6.6$; we gen $\frac{1}{x} = 0.57$ (S. 53) ist $C_i'' = 6.6$. $0.57 = 3.76$, zu $N_i = 278$ und $c = 2$ aus S. 178 des Anhanges $C_i''' = 0.65$, $C_i = C_i' + C_i'' + C_i''' = 10.9$ Kgr.

gegen 8,8 bezw. 9,8 Kgr. mit Hemd, d. i. um 17% mehr, als mit Dampfhemd, welches sich somit bei Condens.-Maschinen als sehr nützlich erweiset und deshalb nie fehlen sollte.

4. Beispiel. Eine Zweicylinder-Condens.-Maschine mit eben derselben Grösse des Expansions-Cylinders:

$$O = 0.600$$
 qm, $D = 0.887$ m und $c = 2$ m

und eben derselben Spannung p=6 Atm. ist bezüglich der Leistung etc. bei den Füllungen 0,10 und 0,07 zu untersuchen.

Gemäss S. 89 ist für $\frac{l_1}{l} = \frac{l_2}{l_1}$	0,10	0,07
zunächst im Mittel zwischen ausgiebig geheiztem und un- geheiztem Receiver, resp. bei bloss äusserlich ge-		
heiztem Receiver $\frac{N_i}{c}$	134,6	104,9 Pfdk.
$\operatorname{und} \frac{N_n}{N_n} = 1$	108,2	81,5 ,,
$N_i = \frac{N_i}{c} \cdot 2 = \frac{1}{2}$	269	210 ,,
$N_n = \frac{Nn}{2} \cdot 2 = \frac{Nn}{2}$	216	163 ,
Gemäss Hilfstabellchen S. 88 wäre ohne (geheizten) Receiver das beiläufige Minimum der Leistung (mit den Coefficienten 0,94 und 0,98)		
(min.) $\frac{N_i}{c} = $	126	97
(min.) $\frac{\ddot{N_n}}{c} = \frac{1}{c}$	102	7 6 .
mit ausgiebig geheiztem Receiver das beiläufige Maximum der Leistung (mit den Coëfficienten 1,07 und 1,09)		
(max.) $\frac{N_i}{c} = \frac{1}{1}$	144	114 ,,
$(\max.) \frac{N_u}{c} = $	116	89 ,,
Mit Compression in beiden Cylindern bis nahe zur Gegendampf- spannung (bei ca. 3% schädl. Raume) wäre von der jeweiligen Leistung $\frac{N_i}{c}$		1
(und ohne erheblichen Fehler auch von $\frac{N_a}{\epsilon}$) zu subtrahieren, 11,3 Pfdk., wo-		į.
mit sich ergibt: ohne (geheizten) Receiver (min.) $\frac{N_i}{c} = \frac{1}{c}$	115	86 "
$(\min) \frac{N_n}{c} = \frac{1}{2}$	91	65 ,,
mit ausgiebig geheiztem Receiver (max.) $\frac{N_t}{c}$	133	103 ,,
(max.) $\frac{N_n}{c} = 1$	105	78 ,,

Für den Dampf-Consum der Zweicylinder-Maschine hat man bei äusserlich geheiztem Receiver (im Mittel der tabellar. Angaben "mit" und "ohne" geheizten Receiver):

gemäss Hilfstabellchen S. 88 für $rac{l_1}{l}$	0,10	0,07
$C_{i'}=$	5,2	5,0
xC_i " =	(4,9)	(4,7)
mit $\frac{1}{x}$ = 0,57 und 0,58 (S. 79) ergibt sich (wenn diesfalls $l:D=1,5$, somit der Corr. Coëff. = 0,91)	2,5	2,5
$C_{i}^{\prime\prime\prime}=$	0,5	0,5
$C_i = C_i' + C_i'' + C_i''' =$	8,2	8,0
Für ganz exacte Ausführung und Instandhaltung ergäbe sich	I	
knapp bemessen C_i =	7,7	7,6

In Betreff des Cylinder-Volumenverhältnisses der Maschine zunächst als Receiver-Woolf-Maschine empfiehlt sich, wenn wir die gleiche Arbeitsvertheilung auf beide Cylinder bei der Füllung 0,00 wünschen (im Hilfstabellchen zwischen 0,002 und 0,008)

 $\frac{v}{V} = 0.85$

sodann beträgt

bei der reducierten Füllung $l_1 =$	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07
die Füllung des Hochdruck-Cylinders = hierbei ist die Netto-Leistung der Maschine, wenn wir (für diese beiläufige Uebersicht) von den tabel- larischen Angaben direct Gebrauch machen		0,43	0,36	0,29	0,20
				108,2	81,5
$N_n = \frac{N_n}{c} \cdot 2 =$	354	292	256	216	163

Die Maschine, welche normal als circa 200 pferdekräftig (Netto) zu bezeichnen wäre, wird zeitweilig ohne Anstand 350 Pfdk. (Netto), ja auch darüber ohne merklichen Spannungsabfall entwickeln können, da bei einer Receiver-Woolf-Maschine eine Füllung des Hochdruck-Cylinders = 0.6 zeitweilig noch zu gestatten ist.

Hätten wir es hingegen mit der obigen Receiver-Maschine als Compound-Maschine zu thun, so könnte das obige Volumen-Verhältniss $\frac{v}{V}=0,85$ nur unter der Bedingung entsprechen, wenn die Maschine zeitweilig höchstens auf ca. 270 Pfdk. (Netto) zu beanspruchen wäre, da diesfalls die Füllung 0,4 des Hochdruck-Cylinders keineswegs überschritten werden soll (wenn man den Spannungsabfall vermeiden will). Sollte demnach die Compound-Maschine anstandslos auch nur 300 Pfdk. (Netto) zu effectuieren haben, so wäre nach Angabe der letzten Zeile des Hilfstabellchens (abgerundet)

$$v = 0,4$$

zu machen; man hätte sodann

bei den reducierten Füllungen	$l_l^1 =$	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07
die Füllung des Hochdruck-Cylinder hierbei wie oben A	rs =	o,5 354	0,375 292	0,31 256	0,25 216	0,175 163

diesem gemäss würden 300 Pfdk. (Netto) als Maximalleistung knapp bei 0,4 Füllung des Hochdruck-Cylinders geleistet werden.

Sollten jedoch 350 Pfdk. oder etwa noch mehr zeitweilig ohne Spannungsabfall zu effectuieren sein, so müsste man nach Angabe der vorletzten Zeile des Hilfstabellchens (für Compound-Maschinen) zu dem Volumen-Verhältnisse (max.)

$$\frac{v}{V} = 0,5$$

oder aber zu einer grösseren Maschine (bezüglich des Expansions-Cylinders) greifen; widrigenfalls müsste die obige Maschine bei starker Beanspruchung (über 300 Pfdk. Netto) mit einem Spannungsabfall arbeiten, damit der Hochdruckcylinder auch diesfalls einen entsprechenden Arbeitsantheil verrichte.

5. Beispiel. Eine Dreicylinder-Condens.-Maschine mit eben derselben Grösse des Niederdruck-Cylinders

$$O = 0.600$$
 qm und $D = 0.887$ m

ist bei der Spannung p=11 Atm., Füllung $\frac{l_1}{l}=0,05$ und bei der Kolbengeschwindigkeit c=3,0 m bezüglich der Leistung und des Dampf-Consums zu untersuchen, wenn die beiden Receiver äusserlich geheizt sind.

Gemäss S. 162 ist
$$\frac{N_t}{c} = 149.9$$
 Pfdk.; $\frac{N_o}{c} = 22.0$ Pfdk., somit $\frac{N_t}{c} - \frac{N_o}{c}$

= 127,8 Pfdk.; wegen $\frac{1}{1+\mu}$ = 0,94 (nach S. 166, genauer 0,667) ergibt sich

$$\frac{N_n}{c} = \frac{1}{1+\mu} \left(\frac{N}{c} - \frac{N_o}{c} \right) = 119.2 \text{ Pfdk.}$$

Mit c = 3.3 m ergibt sich

$$N_i = 493 \text{ Pfdk.}; \ N_a = 73 \text{ Pfdk.}; \ N_i - N_a = 420 \text{ Pfdk.}; \ N_a = 393 \text{ Pfdk.}$$

Mit der "subtractiven Compress-Leistung" (rund) 10 Pfdk. pro c=1 m, d. h. 33 Pfdk. bei c=33 m wäre:

$$N_i = 493 - 93 = 460$$
 Pfdk., $N_i - N_a = 387$ Pfdk., $N_a = 362$ Pfdk.

Für den Dampf-Consum wäre zunächst. $C_i' = 4,1$ Kgr.

und $xC_{l}^{"}=8,8$; hierbei $\frac{1}{x}=0,48$ (S. 157) und (wenn diesfalls l:D

= 1) Corr.-Coëff. 0,52; somit
$$C_i^{"}=3,8.0,46.0,52$$
 = 1,4 ,

gegen die Angabe $C_i = 6,1$ auf S. 162, welche für die Annahme l: D = 2 gilt.

Die Angaben über die Cylindervolumen-Verhältnisse sind in ähnlicher Weise zu benützen, wie dies im 4. Beispiele für die Zweicylinder-Maschine geschehen ist.

Bemerkungen über die Dreicylinder-Maschinen mit zweimaliger Expansion.

Dieses Maschinensystem, bei welchem der Dampf aus einem Hochdruck-Cylinder zugleich in zwei Niederdruck-Cylinder expandiert, wurde hier (und auch in dem "Theoretischen Theile" des Hilfsbuches) nicht besonders in Betracht gezogen.



Nach des Verfassers vorläufiger Meinung hat dieses System für die Anwendung eigentlich nur dann einen Sinn und Werth, wenn es sich darum handelt, eine Zwillings-Maschine in eine Compound-Maschine umzubauen, indem zu den vorhandenen zwei Cylindern ein dritter hinzukommt, welcher am einfachsten hinter einem der vorhandenen Cylinder angebracht wird und zugleich mit diesem als (zweiter) Niederdruck-Cylinder fungiert. Um hierbei behufs entsprechender Arbeits-Vertheilung nach Umständen ein grösseres Gesammt-Volumen V der beiden Niederdruck-Cylinder, als das doppelte von dem Volumen v des Hochdruck-Cylinders (also $\frac{v}{V} < \frac{1}{2}$ zu erhalten, wird der neue (dritte) Cylinder entsprechend grösser, als jeder der beiden vorhandenen Cylinder zu machen sein. Die derart einzurichtende Maschine wird in jeder Beziehung nach den gegebenen Regeln der Zweicylinder-Compound-Maschine zu beurtheilen sein, nur vertheilt sich eben das Volumen V auf zwei Cylinder; die passiven Widerstände werden allerdings um Einiges grösser sein, als wenn ein einziger Niederdruck-Cylinder mit dem Volumen V vorhanden wäre. Nach dieser meines Erachtens einzig rücksichtswerthen Richtung war sonach eine besondere Behandlung des besagten Maschinen-Systems durchaus keine Nothwendigkeit.

Bei neuen Herstellungen könnten allerdings auch die beiden Niederdruck-Kolben an zwei um 90° verstellten Kurbeln zum Angriffe kommen, während die Hochdruck-Kurbel mit einer der Niederdruck-Kurbeln gleich oder entgegengesetzt gerichtet wäre. Eine solche Anordnung wurde neulich in Deutschland patentiert; es steht abzuwarten, in wie weit sich dieselbe in der Anwendung Eingang verschafft; Verfasser ist nicht in der Lage, dieser Anordnung irgend einen besonderen Vortheil gegenüber einer einfachen Zweicylinder-Compound-Maschine abzugewinnen, namentlich nicht einen ökonomischen Vortheil.

Es ist nur noch die Zweimal-Expansions-Maschine als Dreikurbel-Maschine mit Kurbeln unter 120° zu erwähnen, welche als Schiffsmaschine (mit Condensation) wirklich zur Ausführung kam, aber der seitdem eingeführten Dreimal-Expansions-Maschine entschieden nachsteht, es wäre denn, dass der für die letztere nothwendige hohe Dampfdruck aus irgend einem Grunde nicht zur Verfügung wäre. Die zweimalige Expansion findet diesfalls erstlich in einem (kleineren) Hochdruck-Cylinder von dem Volumen v und aus diesem sodann zugleich in zwei untereinander gleiche (gegen v entsprechend grössere) Niederdruck-Cylinder statt, deren Gesammt-Volumen v ist, somit das Einzel-Volumen v ist, somi

erstlich bei einer Auspuff-Maschine, wenn man (normal) bis zu einer Endspannung von beiläufig 1,5 Atm. expandieren würde:

für
$$p = 8$$
 9 10 12 Atm.
 $\frac{v}{V} = 0.95$ 0.38 0.31 0.27
d. i. $v : \frac{1}{5}V = 0.70$ 0.66 0.62 0.54

zweitens bei einer Condens.-Maschine, wenn man (normal) bis zu einer Endspannung von beiläufig 0,6 Atm. expandieren würde:



für
$$p=5$$
 6 8 10 12 Atm.
$$\frac{v}{\overline{V}} = 0,80 \quad 0,27 \quad 0,928 \quad 0,19 \quad 0,17$$
 d. i. $v: \frac{1}{2} \overline{V} = 0,60 \quad 0,54 \quad 0,44 \quad 0,88 \quad 0,84$.

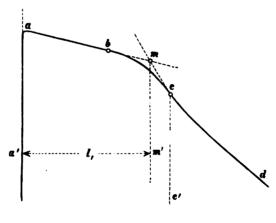
Bei einem mässigen Receiver-Volumen ergeben sich die Werthe von $\frac{v}{V}$ entsprechend grösser.*)

Die indicierte Spannung und Leistung einer solchen Maschine wäre nach den gegebenen Regeln einer Zweicylinder-Compound-Maschine (die beiden Niederdruck-Cylinder vereinigt gedacht) zu beurtheilen, die passiven Widerstände jedoch entsprechend höher (nahe gleich jenen einer äquivalenten Dreicylinder-Maschine) zu schätzen.

Bemerkung über die Beurtheilung der Grösse der Füllung nach abgenommenen Indicator-Diagrammen.

Bei schleichender Absperrung des Admissionsdampfes, insbesondere bei namhafter Drosslung (und vor Allem bei Coulissensteuerung, wenn eben durch die Coulisse selbst die Absperrung bereits nach einem relativen Kolbenwege ca. 0,888 oder noch früher eingeleitet wird), zeichnet der Indicator die Admission und den Beginn der Expansion beiläufig in der aus beigeschlossener Figur

ersichtlichen Weise. Von a nach b verläuft die sichtliche Admissionslinie nahezu geradlinig, von c nach d die sichtliche Expansions-Curve (nach innen) convex; dazwischen legt sich die (nach innen) concave krumme welche evidenter Weise der schleichenden Verengung und schliesslichen Absperrung des Einströmungscanals entspricht; a die factische, totale Absperrung, sowohl in der Maschine als auch in dem betreffenden Schieberdiagramm, correspondiert somit



allerdings mit dem Puncte c; nichtsdestoweniger ist es unzulässig, die Admissions-Wirkung nach der zwischen aa' und cc' gelegenen Fläche, und die Expansions-Wirkung nach der über cc' hinausgelegenen Fläche beurtheilen zu wollen; die Canaleröffnung ist namentlich in der zweiten Hälfte der durch be dargestellten Dampfvertheilungs-Phase schon so gering, dass sich vielmehr die Spannung des bereits expandierenden Dampfes als jene des kärglich eintretenden Admissions-Dampfes auf den Kolben geltend macht, — kurz gesagt: die Spannungslinie be ist in der That eine gemischte Admissions-und Expansions-Curve und muss demgemäss, wenn es sich eben um die Bestimmung der Dampf-Wirkung (und nicht um die Controle des betreffenden

^{*)} Siehe die Abhandlung von Prof. A. Káš "Ueber Compound-Maschinen mit hohem Dampfdruck" in der österr. Zeitschrift für Berg- und Hüttenwesen XXXVI. Jahrg. 1888.

Schieberdiagramms) handelt, auf die Admission und Expansion entsprechend vertheilt werden. Dieses geschieht am einfachsten in der altbekannten Weise, indem man am Anfangspuncte b und am Endpuncte c der (nach innen) concaven Curve bc Tangenten zieht, deren Schnittpunct m diejenige Ordinate mm' bestimmt, welche die Periode der Admission von jener der Expansion trennt und bis zu welcher sonach derjenige Kolbenweg l_1 zu messen ist, welcher durch den Hub l dividiert die jeweilige Füllung $\frac{l_1}{l}$ ergibt.

Für den Vergleich der Resultate von Indicator-Versuchen mit den theoretischen Berechnungsdaten ist es ganz und gar unerlässlich, die Füllung $\frac{l_1}{l}$ in einem Diagramm in der hier mitgetheilten Weise zu beurtheilen!

TABELLEN

des

Practischen Theiles

des Hilfsbuches.

I. SERIE.

Α.

Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung.

(Coulisse nach Gooch, Stephenson od. dgl.)

Werthe von $\frac{1}{x}$

zur Bestimmung des Abkühlungs-Verlustes C_i^* aus den tabellarischen Ansätzen von xC_i^* (durch Multiplication dieser Ansätze mit $\frac{1}{x}$).

Füllung ½ =	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,888	0,8	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	$= \frac{l}{l} (\text{Füllung})$
с = 0,5 m	0,69	0,74	0,78	0,83	0,89	0,94	0,96	1,00	1,04	1,09	1,11	1,14	c = 0,5 m
0,6	0,63	0,67	0,71	0,76	0,82	0,86	0,88	0,91	0,95	0,99	1,01	1,04	0,6
0,7	0,59	0,62	0,66	0,70	0,75	0,79	0,81	0,85	0,88	0,92	0,94	0,96	0,7
0,8	0,55	0,58	0,62	0,66	0,71	0,74	0,76	0,79	0,82	0,86	0,88	0,90	0,8
i 0,9	0,52	0,55	0,58	0,62	0,67	0,70	0,72	0,75	0,78	0,81	0,83	0,85	0,9
c=1,0 m	0,49	0,52	0,55	0,59	0,63	0,66	0,68	0,71	0,74	0,77	0,79	0,80	$c = 1.0 \mathrm{m}$
1,1	0,47	0,50	0,53	0,56	0,60	0,63	0,65	0,67	0,70	0,73	0,75	0,77	1,1
1,2	0,45	0,47	0,50	0,54	0,58	0,61	0,62	0,65	0,67	0,70	0,72	0,73	1,2
1,3	0,43	0,46	0,48	0,52	0,55	0,58	0,60	0,62	0,65	0,67	0,69	0,70	1,3
1,4	0,42	0,44	0,47	0,50	0,53	0,56	0,57	0,60	0,62	0,65	0,66	0,68	1,4
c = 1,5 m	0,40	0,42	0,45	0,48	0,52	0,54	0,56	0,58	0,60	0,63	0,64	0,66	c = 1.5 m
1,6	0,39	0,41	0,44	0,47	0,50	0,52	0,54	0,56	0,58	0,61	0,62	0,64	1,6
1,7	0,38	0,40	0,42	0,45	0,48	0,51	0,52	0,54	0,56	0,59	0,60	0,62	1,7
1,8	0,37	0,39	0,41	0,44	0,47	0,49	0,51	0,53	0,55	0,57	0,59	0,60	1,8
1,9	0,36	0,38	0,40	0,43	0,46	0,48	0,49	0,51	0,53	0,56	0,57	0,58	1,9
c = 2.0 m	0,35	0,37	0,39	0,42	0,45	0,47	0,48	0,50	0,52	0,54	0,56	0,57	c=2,0 m
2,2	0,33	0,35	0,37	0,43	0,43	0,45	0,46	0,48	0,50	0,52	0,53	0,54	2,2
2,4	0,32	0,34	0,36	0,38	0,41	0,43	0,44	0,46	0,48	0,50	0,51	0,52	2,4
2,6	0,31	0,32	0,34	0,37	0,39	0,41	0,42	0,44	0,46	0,48	0,49	0,50	2,6
2,8	0,29	0,31	0,33	0,35	0,38	0,40	0,41	0,42	0,44	0,46	0,47	0,48	2,8
c = 8,0 m	O,28	0,30	0,32	0,34	0,36	0,38	0,39	0,41	0,43	0,44	0,45	0,46	$c=3.0\mathrm{m}$
3,2	0,27	0,29	0,31	0,33	0,35	0,37	0,38	0,40	0,41	0,43	0,44	0,45	3,2
. 3,4	0,27	0,28	0,30	0,32	0,34	0,36	0,37	0,38	0,40	0,42	0,43	0,44	3,4
3,6	0,26	0,27	0,29	0,31	0,33	0,35	0,36	0,37	0,39	0,41	0,41	0,42	3,6
3, 8	0,25	0,27	0,28	0,30	0,32	0,34	0,35	0,36	0,38	0,39	0,40	0,41	3,8
$c = 4.0 \mathrm{m}$	0,25	0,26	0,28	0,29	0,32	0,33	0,34	0,35	0,37	0,38	0,39	0,40	c = 4.0 m
4,2	0,24	0,25	0,27	0,29	0,31	0,32	0,33	0,35	0,36	0,38	0,38	0,39	4,2
4,4	0,23	0,25	0,26	0,28	0,30	0,32	0,32	0,34	0,35	0,37	0,37	0,38	4,4
4,6	0,23	0,24	0,26	0,27	0,29	0,31	0,32	0,33	0,34	0,36	0,37	0,37	4,6
4,8	0,22	0,24	0,25	0,27	0,29	0,30	0,31	0,32	0,34	0,35	0,36	0,37	4,8
$c = 5,0 \mathrm{m}$	0,22	0,23	0,25	0,26	0,28	0,30	0,30	0,32	0,33	0,34	0,35	0,36	$c = 5.0 \mathrm{m}$

Note. Diese Werthe von $\frac{1}{x}$ sind für alle Maschinengattungen (bei einer gewissen Füllung $\frac{l_t}{l}$ und Kolbengeschwindigkeit c) gleich gross; dieselben sind in der vorangehenden Einleitung für alle Füllungen auf drei Decimalen angegeben.

Corrections-Coëffic, für C_i " bei dem jeweiligen Hubverhältnisse I:D.

Wenn $I:D = \begin{vmatrix} 0.6 & 0.8 & 1.0 & 1.25 & 1.5 & 1.75 & 2 & 2.8 & 3 & 3.5 & 4 & 5 \\ \text{Coëffic.} = \begin{vmatrix} 0.73 & 0.77 & 0.82 & 0.87 & 0.91 & 0.96 & 1 & 1.68 & 1.15 & 1.22 & 1.29 & 1.41 \end{vmatrix}$

Hrabák, Hilfsbuch f. Dampsmasch.-Techn.

Digitized by Google

Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (nach Gooch, Stephenson . . .).

Abs. Adm. Sp. p = 8 Kgr. od. Atm.

Füllung 4 Füllung 4 Colbenfläch 2 C, u.C, Kolben-Durchmesse 0,7 0,6 0,4 0,888 0.8 0.5 0,333 0.3 8,0 0,5 8,0 0.7 0.6 0,4 $\frac{l_i}{l} = 0.7$ Netto-Leistung $\frac{N_{\bullet}}{c}$ in Pferdekraft Indicirte Leistung $\frac{N_i}{c}$ in Pferdekraft 0 D Qu.Met. pro 1 Meter Kolbengeschwindigkeit Kgr. Centm 11,6 (bei c = 16,2 17,0 17,7 18,5 19,2 0.020 1,6 1,8 022 4,9 5,3 5,8 6,2 4,4 4,8 2,3 I ,2 3,1 2,6 2,0 1,3 0,7 0,4 3,9 3,2 3,4 0,5 024 2,5 1,3 3,8 2,2 0,8 3,4 2,9 4,2 3,4 o,86 m) 1,6 5,2 5,6 2,4 0,9 026 4,6 2,7 3,7 1,9 1,4 4,1 3,7 3,1 0,6 028 4,9 2,9 2,0 I ,5 4,5 4,0 3,4 2,7 1,7 1,0 9,1 (0,91 ta) 6,7 6,1 6,5 0,030 19,8 4,8 2,8 T,I 0,7 5,3 5,6 6,0 6,3 6,7 1,6 3,6 1,9 4,3 20,5 21,1 21,7 22,3 0,7 7,1 7,6 8,0 8,4 2,0 032 4,6 2,3 1,7 4,6 3,9 3,1 1,2 31 034 036 6,9 4,9 3,5 2,4 1,8 4,9 4,2 3,3 2,2 1,3 0,8 7,3 7,7 5,2 5,4 5,3 5,6 3,7 2,6 2,0 4,5 3,5 2,3 I,4 I,5 0,8 038 3,9 2,7 2,1 4,7 3,7 2,5 0,9 5,7 6,0 6,3 6,6 5,9 6,2 6,5 6,9 7,6 (0,96 m) 0.040 22,9 8,9 8,1 7,0 7,4 7,7 8,1 8,4 2,8 6,5 3,9 2,6 4,1 23,5 24,0 24,6 25,1 042 044 046 048 8,5 8,9 3,0 3,1 3,3 3,4 2,3 6,9 5,3 5,5 2,8 1,6 4,2 1,0 4,3 9,3 2,4 2,9 I,7 I,8 4,6 4,4 4,6 7,2 I,ı 9,8 4,8 2,5 3,1 I,i 10,2 9,3 7,6 5,8 6,1 10,6 6,9 5,0 2,6 7,2 4,8 3,2 1,9 1,2 9,7 25,8 26,4 27,1 27,8 28,8 7,5 7,9 8,4 8,9 6,4 3,6 3,8 8,8 0,050 10,1 5,1 2,7 8,3 5,0 3,3 2,0 1,3 6,6 11,1 (o,99 m) 7,6 8,0 6,8 5,3 5,7 6,0 6,3 053 056 8,9 11,8 10,7 9,3 5,5 2,9 3,6 2,2 1,4 7,2 7,6 8,0 12,5 4,0 3,0 3,8 2,3 11,3 9,8 9.4 059 062 3,2 3,3 8,4 4,0 2,5 1,6 10,4 4,2 13,1 11,9 9.9 10,9 1,7 10,5 4,3 94 13,8 12,5 4,4 29,2 29,9 30,5 31,2 31,8 0,065 068 6,7 8,5 6,7 2,8 1,8 5,9 (1,000 ED) 11,4 4,6 3,5 11,0 9,9 4,5 14,5 13,1 9,3 4,8 5,0 3,7 3,8 7,0 7,3 7,6 8,0 8,9 2,9 15,1 15,8 12,0 9,7 10,2 7,0 11,6 10,4 4,7 1,9 13,7 4,9 5,2 3,1 3,2 29 12,5 7,3 7,6 10,9 2,0 071 14,3 12,1 9,3 5,3 5,5 10,6 2,1 074 16,5 14,9 13,0 4,0 12,6 11,4 9,7 2,2 077 11,0 7,9 4,1 13,2 11,9 10,1 17,1 15,5 32,4 33,2 34,0 34,7 35,5 5,7 6,0 6,3 6,6 8,2 8,6 8,3 8,8 2,3 0,080 17,8 18,7 16,1 11,4 I 3,7 12,3 10,5 3,5 5,2 14,0 4,3 2,4 2,6 (1,06 m) 5,9 6,2 6,5 11,1 084 16,9 14,7 12.0 4,5 14,5 13,0 3,7 088 092 096 17,8 15,4 16,1 4,8 5,0 5,2 19,6 12,6 9,0 15,2 13,6 11,7 9,2 3,9 14,3 15,0 13,1 9,5 15,9 16,6 I 2,2 9,7 4,1 2,7 20,5 21,3 16,8 13,7 9,9 6,9 12,8 10,1 6,9 4,3 2,9 19,4 36,2 37,1 38,0 38,8 39,1 5,4 5,7 5,9 6,2 17,5 18,4 17,4 18,3 15,6 16,5 0,100 22,2 10,6 7,2 7,6 8,0 8,4 8,8 4,5 (1,20 m) 20,2 14,3 10,3 7,1 7,5 7,9 8,2 8,6 13,4 4,5 21,2 10,8 14,1 4,7 15,0 11,2 3,2 23,3 17,3 18,1 15,7 16,4 11,3 5,0 3,3 22,2 19,3 14,8 I 1,7 110 24,5 19,3 I 2,3 20,2 11,8 15,5 16,2 5,2 115 25,6 26,7 23,2 20,2 3,5 24,2 6,5 21,1 17,1 12,3 21,1 19,0 12,9 5,5 3,7 40,5 41,3 42,1 42,8 43,6 0,125 130 135 8,9 6,8 5,8 6,0 6,3 8,9 25,2 26,2 12,8 21,9 17,8 22,0 19,8 17,0 13,5 9,2 3,9 27,8 7,9 7,3 7,6 7,8 (1,15 m) 17,7 18,4 28,9 22,8 18,5 13,3 9,3 23,0 20,7 14,1 9,6 4,1 28 27,2 28,2 23,7 13,8 21,5 14,6 10,0 4,2 30,0 19,3 9,7 23,9 6,5 6,8 140 20,0 14,4 22,3 10,4 24,6 10,0 24,8 19,1 15,2 4,4 31,1 10,4 19,8 15,8 4,6 25,5 20,7 25,8 23,2 145 29,3 32,2 14,9 44,4 45,1 45,8 46,5 47,2 16,4 0,150 26,3 21,4 10,7 8,1 26,7 24,0 20,6 II,1 7,0 4,8 8,5 33,3 30,2 15,4 7,3 7,6 7,8 8,1 8,4 8,6 (1.10 m) 27,2 28,1 27,7 28,6 5,0 5,1 34,5 35,6 36,7 22,1 11,1 24,9 21,3 17,0 11,6 31,3 15,9 16,4 155 22,1 17,5 18,1 22,8 11,4 25,7 26,6 12,0 32,3 160 8,9 28,9 165 170 22,8 33,3 23,6 17,0 11,8 29,6 12,4 5,3 18,7 37,8 29,8 24,3 17,5 12,1 9,2 30,5 27,4 23,6 12,8 34,3 47,9 48,6 49,3 49,9 50,6 8,3 8,6 12,5 28,3 0,175 35,3 36,3 18,0 38,9 25,0 31,5 13,2 5,7 30,7 9,5 24,3 19,3 (1,83 m) 5,9 6,0 40,0 31,6 25,7 18,5 12,9 9,7 32,4 29,1 25,0 19,9 13,6 185 190 37,3 38,3 32,5 26,4 10,0 30,0 25,8 20,5 8,9 41,1 19,0 13,2 33,4 14,0 6,2 6,4 13,6 30,8 26,5 14,4 33,3 27,1 10,3 21,1 9,1 42,2 19,5 34,3 195 39,3 27,8 20,0 13,9 10,5 31,7 27,3 21,7 14,8 9,4 43,3 34,2 35,3 51,2 51,8 52,5 53,1 53,7 35,1 36,0 36,8 28,6 6,6 **6,8** 3,0 (1,26 m.) 27 0,200 40,3 20,6 14,3 10,8 36,2 32,6 28,0 22,2 15,2 9,7 44,5 205 210 216 215 **220** 15,6 16,0 28,7 29,3 14,6 37,2 38,1 22,8 21.1 11,1 33,4 45,6 41,3 9,9 10,2 30,0 46,7 42,3 21,6 15,0 11,3 34,3 29,4 23,4 7,0 47,8 48,9 37,7 38,6 10,5 7,2 7,4 43,4 30,7 22,1 15,4 11,6 39,1 35,1 36,0 30,2 24,0 16,4 44,4 31,4 22,6 15,7 11,9 40,0 30,9 24,6 16,8 10,7 0,225 230 235 240 245 54,3 54,9 55,5 56,1 16,1 12,2 36,9 2,8 50,0 45,4 39,5 32,1 23,1 41,0 31,7 25,2 17,2 11,0 12,4 37,7 38,6 11,3 46,4 40,4 32,8 23,6 16,4 42,0 32,4 25,8 17,7 18,1 7,8 51,1 47,4 48,4 33,5 24,1 16,8 12,7 42,9 33,1 26,4 11,6 7,9 8,1 41,2 52,2 18,5 11,8 17,2 13,0 39,4 27,0 24,6 43,9 53,3 42,1 34,2 33.9 18,9 12,1 8,3 25,2 27,6 56,7 54,4 49,4 43,0 35,0 17,5 I 3,2 44,8 40,3 34,6 8,5 2,7 0,250 45,8 35,4 28,2 12,3 57,3 55,6 50,4 43,8 35,7 25,7 17,8 13,5 41,2 19,3 19,6 18,6 18,0 18,2 C(' = 20,7 gilt für gewöhnl. Masch. (auch rechts). 13,3 18,5 15,1 12,8 13,2 12,9

Abs. Adm. Sp. p = 3 Kgr. od. Atm.

iche	-6		Füllung ½ Füllung ½													2 C;" u.C; bei
Wirksame Kolbenfliche	Kolben- Durchmesser	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,3	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,8	bei $\frac{l}{l} = 0.6$
> <u>x</u>	D D	In	dicirte	Leist	ing N	in P	ferdekr	aft	1	Netto-J	Leistun	$g \frac{N_s}{c}$	in Pfe	rdekraf	t	(gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.					pro 1	Mete	r Kolt	engesc	hwindi	gkeit					Kgr.
0,250 255	57,3 57,8	55,6 56,7	50,4 51,4	43,8 44,7	35,7 36,4	25,7 26,2	17,8	13,5 13,8	45,8 46,7	41,2 42,1	35,4 36,1	28,2 28,8	19,3 19,7	12,3	8,5 8,7	2,8 (bei
260 265	58,4 59,0	57,8 58,9	52,4 53,4	45,6 46,5	37,1 37,8	26,7 27,2	18,6 18,9	14,0	47,7 48,7	42,9 43,8	36,9 37,6	29,4 30,0	20,1 20,6	12,9	9,1 9,1	c = 1,32 m) 26
270	59,s	60,0	54,4	47,4	38,5	27,7 28,3	19,3	14,6	49,7	44,7	38,4	30,6	21,0	13,4	9,2	2,7
0,275 280	60,1 60,6	61,1	55,5 56,5	48,2	39,3 40,0	28,8	19,6 20,0	14,9	50,6	45,6 46,4	39,1	31,2 31,8	21,4	13,7	9,4 9,6	(1,35 m)
285 290	61,1	63,3 64,5	57,5 58,5	50,0 50,9	40,7 41,4	29,3 29,8	20,4	15,4	52,6 53,5	47,3 48,2	40,6	32,4 33,0	22,2 22,7	14,2	9,8 10,0	
295 0,300	62,2 62,7	65,6 66,7	59,5 60,5	51,8 52,6	42,1 42,8	30,3 30,8	21,1	15,9	54,5 55,4	49,0	42,1 42,9	33,6 34,2	23,1	14,8	10,2	2,5
310 320	63,s 64,s	68,9 71,1	62,5 64,5	54,4 56,1	44,3 45,7	31,9 32,9	22,1 22,8	16,7 17,3	57,4 59,3	51,7	44,4 45,9	35,4 36,6	24,3 25,1	15,6	10,8	(1,37 m)
330 340	65,8 66,8	73,3 75,6	66,5 68,6	57,9 59,6	47,1 48,6	33,9 35,0	23,5 24,2	17,8 18,4	61,3	55,2 56,9	47,4	37,8 39,0	26,0 26,8	16,7	II,6 I2,0	
0.350	67,7	77,8	70,6	61,4	50,0	36,0	25,0	18,9	65,2	58,7	50,5	40,2	27.7	17,8	12,3	2,3 (1,42 m)
360 370	68,7 69,7	80,0 82,2	72,6 74,6	63,1 64,9	51,4 52,9	37,0 38,1	25,7 26,4	19,4 20,0	69,1	60,5	52,0 53,5	41,4 42,6	28,5 29,3	18,3	12,7 13,1	\-m/
380 390	70,6 71,5	84,4 86,7	76,6 78,6	66,6 68,4	54,3 55,7	39,1 40,1	27,1	20,5 21,1	71,0 73,0	64,0 65,7	55,° 56,6	44,8 45,1	30,2 31,0	19,4 20,0	13,5 13,9	
0,400 410	72,4 73,3	88,9 91,1	80,6 82,7	70,1 71,9	57,1 58,6	41,1 42,2	28,5 29,2	21,6 22,1	75,0 76,9	67,5 69,3	58,0 59,6	46,3 47,5	31,9 32,7	20,5 21,1	14,3 14,7	2,3 (1,46 m)
420 430	74,2 75,1	93,4 95,6	84,7 86,7	73,6 75,4	60,0 61,4	43,2 44,2	30,0 30,7	22,7 23,2	78,9 80,8	71,0 72,8	61,1 62,6	48,7 50,0	33,6 34,4	21,6 22,2	15,1 15,5	25
440	76,0	97,8	88,7	77,1	62,8	45,2	31,4	23,8	82,8 84,8	74,6 76,4	64,1 65,6	51,2	35,3	22,7	15,8 16,2	2,0
0,450 460	76,8 77,7	100,0	90,7 92,8	78,9 80,6	64,3 65,7	46,3 47,3	32,1 32,8	24,3 24,8	86,7	78,1	67,2	52,4 53,6	36,1 37,0	23,3	16,6	(1,50 m)
470 480	78,5 79,3	104,5	94,8 96,8	82,4 84,1	67,1 68,6	48,3	33,5 34,2	25,4 25,9	88,7 90,6	79,9 81,7	68,7 70,2	54,8 56,1	37,8 38,7	24,4	17,0	
490 0,500	80,2 81,0	108,9	98,8	85,9 87,7	70,0 71,4	50,4	34,9 35,7	26,5 27,0	92,6 94,6	83,4 85,2	71,7	57,3 58,5	39,5 40,3	25,5 26,0	17,8 18,2	1,9
510 520	81,s 82,s	113,4 115,6	102,8	89,4 91,2	72,8 74,3	52,4 53,5	36,4 37,1	27,5 28,1	96,5 98,5	86,9 88,7	74,8 76,3	59,7 60,9	41,2 42,0	26,6 27,1	18,6 18,9	(1,54 m)
530 540	83,4 84,2	117,8 120,0	106,9	92,9 94,7	75,7 77,1	54,5 55,5	37,8 38,5	28,6 29,2	100,4	90,4	77,8 79,3	62,1 63,3	42,8	27,7 28,2	19,3	
0,550	84,9	122,2	110,9	96,4	78,6	56,6	39,2	29,7	104,3 106,3	93,9	80,8 82,3	64,5 65,8	44,5	28,8	20,1	1,9 (1,57 m)
560 570	85,7 86,5	124,5	112,9 114,9	98,2	80,0 81,4	57,6 58,6	39,9 40,6	30,2 30,8	100,3	95,7 97,4	83,8 85,3	67,0 68,2	45,4 46,2	29,3	20,5	
580 590	87,2 88,0	128,9 131,1	117,0	101,7	82,8 84,3	59,6 60,7	41,3 42,1	31,3	112,1	99,2 100,9	86,9	69,4	47,0 47,9	30,4	21,3 21,7	
0,600 620	88,1 90,2	133,4 137,8	121,0 125,0	105,2 108,7	85,7 88,5	61,7 63,7	42,8 44,2	32,4 33,5	114,0 117,9	102,7 106,3	88,4 91,4	70,6 73,0	48 8 50,4	31,6 32,7	22,1 22,9	1,7 (1,60 m)
640 660	91,6 93,0	142,3	129,0	112,2	91,4 94,3	65,8 67,9	45,7		121,8 125,7	109,8 113,3	94,4 97,5	75,5 77,9	52,1 53,8	33,8 34,9	23,7 24,5	25
680 0,700	94,4	151,2	1 37,1	I 1.9,2	97,1 100,0	69,9	48,5	36,7 37,8	129,6	116,8	100,5	80,3 82,8	55,5 57,2	36,0 37,1	25,2 26,0	1,6
720	95,8 97,9	155,6	145,1	126,3	102,8	72,0 74,0 76,1	49,9 51,4 52.8	38,9 40,0	137,4		106,6	85, ₂ 87,6	58,9 60,6	38,2	26,8 27,6	(1,65 m)
740 760 780	98,5 99,8	164,5	149,2 153,2	133,3	105,7	78,2	52,8 54,2	41,0	145,2	1 30,9	112,6	90,0	62,3	40,4	28,4	
780 0,800	101,1 102,4	173,4 177,8	157,2	136,8	111,4	80,2 82,2	55,7	43,2	149,1	137,9	118,7	94,9	65,7	41,5 42,6	29,2 30,0	1,5
820 840	103,7 105.0	182,3 186,7	165,3 169,3	143,8 147,3	117,1	86,4	58,5 59,9	44,3 45,4		141,5	121,8	97,4 99,8	67,4 69,1	43,8 44,9	30,8 31,6	(1,70 m)
860 880	106,2 107,4	191,2 195,6	173,4 177,4	150,8 154,3	122,8	88,4 90,5	61,3 62,8	46,4 47,5	164,8	148,6	127,9	102,3	70,8 72,5	46,0 47,1	32,4 33,2	
0,900 920	108,8	200,1	181,4	157,8 161,3	128,5	92,5	64,2	48,6	172,7	155,6	134,0 137,0	107,2	74,2	48,2	34,0	1,4 (1 74 m)
940	109,8	204,5 209,0	185,5	164,8	131,4	94,6	65,6	49,7 50,8		162,7	140,1	112,1	75,9	49,4 50,5	34,8 35,6	\- / \ - / \ -/
960 980	112,2 113,4	213,4	193,5	168,3	137,1	98,7	68,5 69,9	51,8 52,9	188,4	166,3	146,2	117,0	79,3	51,6 52,7	30,4 37,2	
1,000	114,5	222,3	201,6	175,3	142,8	102,8	71,3	54,0	192,3	173,3	149,2	1194	82,7	53,8	37,9	1,4 (1,78 m)
Į	xC _t " =	19,9 11,3	18,8 10,9	17,8 10,9	17, ₂ 11, ₃	17,4 12,9	18,6 15,8	•	gilt fi Hälft	ür exact e beträg	te Masci gt (auch	links).	reichen	C _i " ci:	ca die	24

I. Serie. A.

Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (nach Gooch, Stephenson . . .).

Abs. Adm. Sp. p = 31/2 Kgr. od. Atm.

	, .						lm, Sp.	p =	49-/2							
Bische Bische	G.			Fül		ng -					Fül	lur	ıg -	7		2 C''' u.C.
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,3	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,888	0,8	$\frac{l_i}{l} = 0.6$
0	D	In	dicirte	Leist	ung A		ferdek					g N.	in Pfe	rdekraf	t	(gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.						I Mete							T 1		Kgr.
0,020 022	16,2 17,0	5,7 6,2	5,2 5,7	4,6 5,0	3,8 4,2	2,9 3,2	2,2 2,4	1,8 2,0	4,1 4,5	3,7 4,1	3,2 3,5	2,6 2,9	I,9 2,1	I,3 I,5	I,I	9,7 (bei c =
024 026	17,7	6,8 7.4	6,2 6,7	5,5 6,0	4,6 5,0	3,5 3,8	2,7 2,9	2,2 2,4	4,9 5,4	4,5 4,9	3,9 4,2	3,2 3,5	2,3 2,5	1,6 1,7	I,3	0,93 m)
028 0,0 3 0	19,8 19,8	7,9	7,3	6,4 6,9	5,4 5,8	4,1	3,1	2,5	5,8 6,3	5,3	4,6	3,8	2,7	1,9	I,4 I,6	8.0
032 034	20,5	8,5 9,1	7,8 8,3	7,3	6,1 6,5	4,7	3,3 3,6	2,7 2,9	6,7	5,7 6,1	5,0 5,3	4,0	2,9 3,1	2,0	1,7	8,0 (0,98m) 28
l 03 6	21,1	9,6 IO,2	8,8 9,3	7,8 8,3	6,9	5,0 5,3	3,8 4,0	3,1 3,3	7, ²	6,s 6,9	5,7 6,0	4,6	3,4 3,6	2,4 2,5	1,8 2,0	20
038 0,040	22,s 22,9	10,8	9,9	8,7 9,2	7,3 7,7	5,6 5,9	4,4	3,5 3,6	8,1 8,5	7,3 7,7	6,4 6,8	5,2 5,5	3,8 4,0	2,7	2,1 2,2	6,6
042 044	23,5 24,0	11,9 12,5	10,9 11,4	9,6 10,1	8,0 8,4	6,1 6,4	4,7 4,9	3,8 4,0	9,0 9,4	8,1 8,6	7,1 7,5	5,8 6,1	4,2 4,5	3,0 3,2	2,3 2,5	(x,oʻz m.)
046 048	24,8 25,1	13,0 13,6	II,9 I2,5	10,6 11,0	8,8 9,2	6,7 7,0	5,1 5,3	4,2 4,4	9,9	9,0 9,4	7,8 8,2	6,4 6,7	4,7	3,3 3,5	2,6 2,7	
0.050	25.6	14,1	13,0	I I ,5	9,6	7,3	5,6	4,6	10,8	9,8	8,6	7,0	5,1	3,6	2,8	5,7 (1,06m)
053 056	26,4 27,1	15,0 15,8	13,7 14,5	12,8	10,2	7,8 8,2	5,9 6,2	4,8 5,1	II,5 I2,2	10,5 11,1	9,1 9,7	7,5 7,9	5,8 5,8	3,9 4,1	3,0 3,2	(1,00 m)
059 062	27,8 28,5	16,7 17,5	15,3 16,1	I 3,5 I 4,2	11,4	8, ₇	6,5 6,9	5,4 5,6	12,9	II,7 I2,3	10,3	8,4 8,9	6,2 6,5	4,4	3,4 3,6	
0,065 068	29,2 29,9	18,4 19,2	16,9 17,6	14,9 15,6	12,5 13,1	9,5 10,0	7,2 7,5	5,9	14,3 15,0	13,0 13,6	11,4 11,9	9,3 9,8	6,8 7,2	4,9 5,1	3,8 4,0	5,2 (1,10m)
071	30.5	20,1	18,4	16,3	I 3,7	10,4	7,9 8,2	6,2 6,5 6,7	15,7	14,2	12,5	10,9	7,5	5,4	4,2	26
074 077	31,2 31,8	20,9 21,8	19,2 20,0	17,0	14,3 14,8	11,3	8,5	7,0	17,1	14,9 15,5	13,1	10,7 11,2	7,9 8,2	5,6 5,9	4, 4 4, 6	
0,080 084	32,4 33,2	22,6 23,8	20,7 21,8	18,3	15,4 16,1	11,7	8,9 9,3	7,3 7,7	17,8 18,7	16,2 17,0	I4,I I4,9	11,6 12,2	8,5 9,0	6,1	4,8 5,0	4,4 (1,14 m)
088 092	34,0 34,7	24,9 26,0	22,8 23,9	20,2 21,1	16,9	12,9 13,5	9,8 IO,2	8,0 8,4	19,7 20,6	17,9	15,6	12,9 13,5	9,5 9,9	6,8 7,1	5,3 5,6	
096	35,5	27,1	24,9	22,0	18,5	14,1	10,6	8,7	21,5	19,6	17,1	14,1	10,4	7,5	5,8	
0,100 105	36,2 37,1	28,3 29,7	25,9 27,2	22,9 24,1	19,2	14,7 15,4	11,1	9,1 9,6	22,5 23,7	20,5 21,6	17,9	14,7 15,5	10,9 11,4	7,8 8,2	6,1 6,4	4,0 (1,18m)
110 115	38,0 38,8	31,1 32,5	28,5 29,8	25,2 26,4	21,1 22,1	16,1 16,9	12,2	10,5	24,9 26,1	22,7 23,8	19,8	16,3 17,1	12,0 12,6	8,7 9,1	6,8 7,1	
120	39,7	33,9	31,1	27,5 28,7	23,1 24,0	17,6 18,3	13,3	11,0 11,4	27,3 28,5	24,9	21,8	17,9	I 3,2 I 3,8	9,5	7,5	Q 4
0,125 130	40,5	35,3 36,7	32,4 33,7	29,8	25,0	19,1	14,4	11,9	29,7	26,0 27,1	22,7	19,5	14,4	9,9	7,8 8,1	8,4 (1,23 m) 2 5
135 140	42,1 42,8	38,1 39,6	35,0 36,3	31,0	25,9 26,9	19,8	14,9 15,5	12,3	30,9 32,1	28,2 29,3	24,6 25,6	20,3	15,6	10,8	8,s 8,8	20
145 0,150	43,6 44,4	41,0 42,4	37,6 38,9	33,3	27,9 28,8	21,2	16,6	13,3	33,3 34,5	30,4 31,4	26,6 27,5	21,9	16,8	II,7 I2,1	9,2 9,5	8,1
155 160	45,1 45,8	43,8 45,2	40,2 41.5	35,5 36,7	29,8 30,7	22,7 23,5	17,2	14,1 14,6	35.7	32,5 33,6	28,5 29,5	23,5 24,3	17,4 18,0	12,5 13,0	9,9	(1.28 m)
165 170	46,5 47,2	46,6 48,0	42,8 44,1	37,8 39,0		24,2 24,9	18,3 18,8	15,1 15,5	38,1 39,4	34,7	30,5	25,1 25,9	18,6 19,a	13,4	10,6	
0,175	47,9	49,5	45,4	40,1	33,6	25,7	19,4	م,6 ا	40,6	35,9 37,0	32,4	26,7	19,8	14,3	11,3	2,9
180 185	48,6 49,3	50,9 52,3	46,7 48,0	41,3 42,4	34,6 35,5	26,4 27,1	19,9 20,5	16,4 16,9	41,8 43,0	38,1 39,2	33,4 34,4	27,6 28,4	20,4	14,7 15,2	11,6 12,0	(1,32 m)
190 195	49,9 50,6	53,7 55,1	49,3 50,6	43,6 44,7	36,5 37,5	27,8 28,6	21,6	17,4 17,8	44, ² 45,5	40,3 41,4	35,4 36,3	29, 2 30,0	21,6	15,6	12,3 12,7	
0,200	51,2	56,5	51,8	45,8	38,4	29,3	22,2 22,7	18,2 18,7	46,7	42,5	37,3	30,8	22,8	16,5	13,0	2,7 (1,35 m)
205 210	51,8 52,5	57,9 59,4	53,1 54,4	47,0 48,1	39,4 40,4	30,1 30,8	23,3	19,2	47,9	43,6 44,8	38,3 39,3	31,6 32,4	23,4	16,9	13,4	24
215 220	53,1 53,1	60,8 62,2	55,7 57,0	49,3 50,4	41,3 42,3	31,5 32,3	23,8 24,4	19,6	50,4 51,6	45,9 47,0	40,3 41,2	33,2 34,0	24,6 25,2	17,8	14,1	
0,225 230	54,3 54,9	63,6 65,0	58,3 59,6	51,6 52,7	43,2 44,2	33,º 33,7	24,9 25,5	20,5 21,0	52,8 54,1	48,1 49,2	42,2 43,2	34,9 35,7	25,8 26,4	18,7	14,8 15,1	2,5 (1,39m)
235 240	55,8 56,1	66,4 67,8	60,9 62,2	53,9 55,0	45,2 46,1	34,4 35,2	26,0 26,6	21,5 21,9	55,3 56,5	50,4 51,5	44,2 45,2	36,5 37,3	27,0 27,7	19,6	15,5 15,8	
245	56,1	69,2	63,5	56,2	47,1	35,9	27,1	22,4	57,8	52,6	46,2	38,1	28,3	20,4	16,2	
0,250	57,3	70,7	64,8	57,3	48,0 15,9	36,7 15,4	27,7 15,5	22,8	59,0	53,8	47,1	38,9	28,8	20,9	16,6	2,4 (1,42 m)
	$C_{i'} =$	19, ₀ 13, ₂	17,8 12,7	16,8 12,4	12,6	13,4	15,1	15,9 16,9	gilt f	ür gewö	hnl. Ma	sch (au	ich rech	ts).		Į į

Abs. Adm. Sp. $p = 3^{1/2}$ Kgr. od. Atm.

me Ache	38er			Fül	lur	$g \frac{l}{l}$		<i>P</i> –			Fül	lur	1g /	!		2 $\mathbf{C}_{\epsilon}^{''}$ $\mathbf{u}.C_{\epsilon}$ bei
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,833	0,3	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,8	bei
> <u>%</u>	D D	In	dicirte	Leisto	ng N	in P	ferdekr	aft	1	Vetto-I	_eistun	$g \frac{N_{\bullet}}{c}$	in Pfe	rdekraf	t	(gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.					pro 1	Meter	Kolb	engesc	hwindi	gkeit					Kgr.
0,250 255	57,3 57,8	70,7 72,1	64,8 66,1	57,3 58,5	48,0 49,0	36,7 37,4	27,7 28,3	22,8 23,3	59,0 60,2	53,8 54,9	47,1 48,1	38,9 39,7	28,8 29,5	20,9 21,4	16,6 16,9	2,6 (bei c ==
260 265	58,4 59,0	73,5 74,9	67,4 68,7	59,6 60,8	50,0 50,9	37,4 38,1 38,9	28,8 29,4	23,7 24,2	61,5 62,7	56,0 57,1	49,1 50,1	40,6 41,4	30,1 30,7	21,8 22,3	17,3 17,6	r,42 m) 23
270	59,5	76,3	70,0	61,9	51,9	39,6	29,9	24,6	63,9	58,3	51,1	42,2	31,3	22,7	18,0	
0,275 280	60,1 60,6	77,7	71,3 72,6	63,1 64,2	52,8 53,8	40,3 41,1	30,5 31,0	25,1 25,6	65,2	59,4 60,5	52,1 53,1	43,1	31,9 32,5	23,2 23,6	18,4 18,7	2,5 (1,45 m)
285 290	61,1	80,5 82,0	73,9 75,2	65,4 66,5	54,8 55,7	41,8 42,5	31,6 32,1	26,5	67,7 68,9	61,7 62,8	54,1 55,1	44,7 45,6	33,1	24,1 24,5	19,1	
295 0,300	62,2 62,7	83,4 84,8	76,5 77,7	67,7 68,8	56,7 57,6	43,2 44,0	32,7 33,3	26,9 27,4	70,1 71,4	63,9 65,1	56,1	46,4	34,3 35,0	25,0 25,4	19,8	2,3
310 320	63,8 64,9	87,6 90,5	80,3 82,9	71,1 73,3	59,6 61,5	45,5 46,9	34,4 35,5	28,3 29,2	73,9 76,4	67,4 69,7	59,1 61,1	48,8 50,5	36,a 37,5	26,3 27,2	20,9 21,6	(1,47 m)
330 340	65,8 66,8	93,3 96,1	85,5 88,1	75,6 77,9	63,4 65,3	48,4 49,9	36,6 37,7	3Ó,1 31,0	78,9 81,4	71,9 74,2	63,1 65,1	52,1 53,8	38,7 39,9	28,2 29,1	22,3 23,1	
0.350	67,1	99,0	90,7	80,2	67,2	51,4	38,8	31,9	83,9	76,5	67,1	55,5	41,2	30,0	23,8	2,1
360 370	68,7 69,7	101,8	93,3 95,9	82,5 84,8	69,2 71,1	52,8 54,3	39,9 41,1	32,8 33,7	86,5 89,0	78,8 81,1	69,1 71,1	57,1 58,8	42,4 43,7	30,9 31,8	24,5 25,2	(1,52 m)
380 390	70,8 71,5	107,4	98,4 101,0	87,1 89,4	73,0 74,9	55,8 57,2	42,2 43,3	34,6 35,6	91,5 94,0	83,4 85,7	73,2 75,2	60,4	44,9 46,1	32,7 33,6	26,0 26,7	
0,400 410	72, <u>a</u> 73,s	113,1 115,9	103,6	91,7 94,0	76,9 78,8	58,7 60,1	44,4 45,5	36,5 37,4	96,4 99,0	87,9 90,2	77,2 79,2	63,8 65,5	47,4 48,7	34,5 35,4	27,4 28,1	2,0 (1,57 m)
420 430	74,2 75,1	118,7	108,8	96,3 98,6	80,7 82,6	61,6 63,1	46,6 47,7	38,3 39,2	101,5	92,6 94,9	81,2 83,3	67,2 68,8	49,9 51,2	36,4 37,3	28,9 29,6	23
440	76,0	124,4	114,0	100,8	84,5	64,6	48,8	40,1	106,6	97,2	85,3	70,5	52,4	38,2	30,4	_
0,450 460	76,8 77,7	127,2	116,6	103,1	86,5 88,4	66,0 67,5	49,9 51,0	41,0 41,9	109,1	99,5	87,3 89,3	72,2	53,7 54,9	39,1 40,0	31,1 31,8	1,9 (1,62 m)
470 480	78,5 79,8	132,9 135,7	121,8	110,0	90,3 9 2, 2	69,0 70,4	52,1 53,3	42,9 43,8	114,2	104,1	91,4 93,4	75,6 77,2	56,2	41,0 41,9	32,6 33,3	
490 0,500	80,2 81,0	138,5	126,9	112,3	94,1 96,1	71,9	54,4 55,5	44,7 45,6	119,2	108,7	95,4	78,9 80,6	58,7 59,9	42,8 43,7	34,1 34,8	1,8
510 520	81,8	144,2	132,1	116,9 119,2	98,0 99,9	74,8 76,3	56,6	46,5 47,4	124,2 126,7	113,3	99,4 101,4	82,2 83,9	61,2 62,4	44,6 45,5	35,5 36,2	(z,66 m)
530 540	83,4 84,2	149,8 152,7	137,3 139,9	121,5	101,8 103,7	77,8 79,2	57,7 58,8 59,9	48,3 49,2	129,2 131,7	117,8	103,4	85,5 87,2	63,6 64,9	46,4 47,3	36,9 37,6	
0,550	84,9	155,5	142,5	126,1	105,7	80,7	61,0	50,2	I 34,2	122,3	107,4	88,8	66,1	48,2	38,4	1,7
560 570	85,7	158,3	145,1	130,6	107,6	82, ₂ 83,6	62,1	51,1 5 2 ,0	136,6	124,6	109,4	90,5	67,3 68,6	49,1 50,0	39,1 39,8	(1,69 m)
580 590	87,2 88,0	164,0 166,8	150,3 152,9	I 32,9 I 35,2	111,4	85,1 86,6	64,3 65,5	52,9 53,8	141,6 144,1	131,4	113,4	93,8 95,4	69,8 71,0	50,9 51,8	40,5 41,2	
0,600 620	88,7 90,3	169,6 175,3	155,5 160,6	137,5 142,1	115,3 119,1	88,0 90,9	66,6 68,8	54,7 56,5	146,6 151,6	133,7	117,4 121,4	97,1	72,3 74,8	52,8 54,6	42,0 43,4	1,6 (1,72 m)
640 660	91,6	180,9	165,8	146,7	123,0	93,9 96,8	71,0 73,2	58,4	156,6 161,6	142,8	125,4	103,8	77,3 79,8	56,4 58,2	44,9 46,4	22
680	94,4	192,2	176,2	155,8	130,6	99,7	75,4	62,0	166,6	152,0	1 33,5	110,4	82,2	60,1	47,8	• -
0,700 720	95,8 97,2	197,9	181,4 186,5	160,4		102,7	77,7	63,8 65,6		156,5		113,8	84,7 87,2	63,7	49,3 50,7	1,5 (1,78 m)
740 760	98,5	209,2	191,7	169,6 174,2	142,2	108,5	82,1 84,3	67,5 69,3	181,7	165,7	149,5	120,4	89,7 92,2	65,6	52,2 53,7	
780 0,800	101,1	220,5 226,2	202,1	178,7	149,8	114,4	86,5 88,7	71,1 73,0	191,7	174,8	153,5	127,1	94,7	71,0	55,1 56,6	1,3
820 840	103,7 105,0	231,8 237,5	212,5 217,6	187,9	157,5 161,4	120,3 123,2	91,0 93,2	74,8	201,7	184,0 188,6	161,6	1 33,8	99,7 102,2	72,9 74,7	58,1 59,5	(1,83 m)
860 880	106,2 107,4	243,1 248,8	222,8 228,0	197,1	165,2 169,1	126,1	95,4 97,6	78,4 80,2		193,1	169,7 173,7	140,5 143,8	104,7	76,5 78,4	61,0 62,5	
0,900	108,6	254,4	233,2	206,3	172,9	132,0	99,8	82,1	221,8	202,3	177,7	147,2	109,7	80,2	63,9	1,3 (1,88 m)
920 940	109,8 111,0		243,5	210,8	180,6		102,1		231,9	206,9	185,8	153,9	114,7	82,1 83,9	65,4 66,9 68,3	(1/00 III)
960 980	112,2 113,4	271,4 277,0	248,7 253,9	220,0 224,6	184,4	140,8	106,5	87,5 89,3	236,9 241,9	216,1 220,7		157,2 160,6	117,2	85,7 87,6	69,8	
1,000	114,5	282,7	259,1	229,2	192,1	146,7	110,9	91,2	247,0	225,3	1	1	122,2	89,4	71,3	1,3 (1,92 m)
1	C₁′ = xC₁″ =	18,2	17,0 10,8	16, ₀ 10, ₆	15, ₁ 10, ₇	14,6	14, ₇ 12, ₉	15, ₁ 14, ₃		für exac fte betr	ite Masc ägt (auc	h links). Weichen	C ₄ " ci	.~ ≈ 010	22

Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (nach Gooch, Stephenson . . .).

U	<u> </u>							· // =	4 K	cgr. oc				,		1
Wirksame Kolbenfäche	Kolben- Durchmesser		ا ج	Fül						0.5			ng -		00	$2C_i'' u.C_i$ bei $\frac{l_i}{l} = 0.5$
Wirk Kolbe	Kol Durch	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,883		0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	<u> </u>	$\frac{l}{l} = 0.5$
0	D		dicirte	Leist	ung c				engesc			g Zv	in Pfe	rdekrai	t 	(gew. Masch.)
Qu.Met. 0,020	16,2	6,9	6,3	5,7	4,8	3,8	3,0	2,6	5,0	4,6	4,1	3,4	2,6	1,9	1,6	Kgr.
022 024	17,0 17,7	7,6 8,2	7,0 7,6	6,2 6,8	5,3 5,8	4,2 4,6	3,3 3,6	2,8 3,1	5,6 6,1	5,1 5,6	4,5	3,7 4,1	2,8 3,1	2,1 2,4	1,7	9,0 (bei c =
026 028	18,5 19,2	8,9 9,6	8,2 8,9	7,4	6,3 6,8	5,0 5,3	3,9 4,2	3,4 3,6	6,6 7,2	6,1 6,6	5,4 5,8	4,5	3,4 3,7	2,6	2,1	0,99 m)
0,030 032	19.8	10,3	9,5	7,9 8,5	7,2	5,7	4,5	3,9	7,7	7,1	6,3	5,2	4,0	3,0	2,3 2,5	7,4 (1,05 m)
034	20,5 21,1	I I,0 I I,7	10,1	9,1 9,6	7,7 8,2	6,1 6,5	4,8 5,1	4,1 4,4	8,3 8,9	7,6 8,1	6,7 7,2	5,6 6,0	4,3 4,6	3,2 3,5	2,6 2,8	(1,05 m) 2 5
0 36 038	21,7 22,8	12,4	II,4 I2,0	10,2	8,7 9,2	6,9 7,2	5,4 5,7	4,6 4,9	9,4 10,0	8,6 9,1	7,6 8,1	6,4 6,8	4,9 5, s	3,7 3,9	3,0 3,2	
0,040 042	22,9 23,5	1 3,8 1 4,4	12,7 13,3	11,3 11,9	9,6 10,1	7,6 8,0	6,0 6,3	5,2 5,4	10,5 II,1	9,6 10,1	8,5 9,0	7,1 7,5	5,5 5,8	4,2 4,4	3,4 3,6	6 ,3 (2,20 ta)
044	24,0 24,8	15,1 15,8	13,9 14,5	12,5 13,1	10,6 11,1	8,4 8,8	6,6 6,9	5,7 5,9	II,7 I2,2	10,6 11,2	9,4	7.9 8,3	6,1 6,4	4,6 4,8	3,8 4,0	
048	25,1	16,5	15,2	13,6	11,6	9,1	7,2	6,2	12,8	11,7	10,3	8,7	6,7	5,1	4,2	-
0,050 053	25,8 26,4 27,1	17,2 18,2	15,8 16,8	14,2	12,1	9,5 10,1	7,5 8,0	6,4 6,8	13,3	12,2 13,0	10,8	9,1 9,6	6,9 7,4	5,3 5,6	4,3 4,6	5,5 (2,24 m)
056 059	27.8	20,3	17,7	16,7	13,5	10,7	8,4 8,9	7,2 7,6	15,0 15,9	13,7	12,2	10,2	7,8 8,3	6,0 6,3	4,9 5,2	
062 0,065	28,5 29.2	21,3	19,6	17,6	15,0 15,7	11,8	9,3 9,8	8,0 8,4	16,7 17,6	15,3 16,1	13,6	II,4 I2,0	8,7 9,=	6,7 7,0	5,5 5,8	4.8
068 071	29,2 29,9 30,5	23,3 24,4	21,5 22,5	19,3 20,1	16,4 17,1	13,0 13,5	10,2	8,8 9,2	18,4 19,3	16,9 17,6	15,0 15,7	12,6 13,2	9,6 10,1	7,4	5,8 6,1 6,4	4,8 (z.z8 m) 24
074 077	31,2 31,8	25,4 26,4	23,4 24,4	21,0 21,8	17,8 18,6	14,1 14,7	11,1	9,5 9,9	20,1 21,0	18,4 19,2	16,4 17,1	I 3,8 I 4,4	10,5 11,0	8,1 8,4	6,7 6,9	
0,080 084	32,4 33,2	27,5	25,3	22,7	19,3	15,3 16,0	12,0 12,6	10,3	21,8	20,0	17,7	14,9	11,5	8,7	7,3	4,1 (x,22 m)
088	34.0	28,8 30,2	26,6 27,9	23,8 24,9	20,3	16,8	I 3,2	11,3	23,0 24,1	21,1	18,7	15,7	12,1	9,2	7,6 8,0	(2,25 42)
092 096	34,1 35,s	31,6 32,9	29,1 30,4	26,0 27,8	22,2 23,2	17,5	13,8 14,4	11,8	25,3 26,5	23,2 24,3	20,6 21,5	17,3	13,3	IO,2 IO,7	8,4 8,8	
0,100 105	36,2 37,1	34,3 36,0	31,7 33,2	28,3 29,7	24,8 25,4	19,1	15,1 15,8	12,8 13,5	27,6 29,1	25,3 26,7	22,5 23,7	18,9	14,6 15,3	11,1	9,2 9,7	8,7 (1,27 m)
110 115	38.0	37,8 39,5	34,8 36,4	31,s 32,6	26,6 27,8	21,0 21,9	16,6 17,3	14,1 14,8	30,6 32,0	28,0 29,4	24,9 26,1	20,9	16,1 16,9	12,3 13,0	10,2 10,8	
120	38,8 39,7 40,5	41,2	38,0	34,0	29,0	22,9	18,1	15,4 16,0	33,5	30,7 32,1	27,3 28,5	22,9	17,7 18,5	13,6	11,3	3,2
0,125 130 135	41,3 42,1	42,9 44,6	39,6 41,1	35,4 36,8 38,3	30,2 31,4	24,8	19,6	16,7	35,0 36,4	33,4 34,8	29,7 30,9	24,0 25,0 26,0	19,3	14,8 15,4	12,3	(1,32 m) 23
140 145	42,1 42,8 43,6	46,4 48,1	42,7 44,3	39,7	32,6 33,8	25,7 26,7 27,6	21,1 21,8	18,0 18,6	37,9 39,4 40,9	36,1	32,1	27,0 28,0	20,1 20,9 21,7	16,0 16,6	13,3	~~
0,150	44.4	49,8 51,5	45,9 47,5	41,1 42,5	35,0 36,2	28,6	22,6	19,3	42,3	37,5 38,8	33,3 34,5	29,0	22,4	17,2	14,3	2,9
155 160	45,1	53,2 54,9	49,1 50,6	43,9 45,3	37,4 38,6	29,6 30,5	23,3	19,9 20,5	43,8 45,3	40,2 41,6	35,7 36,9	30,1 31,1	23,2 24,0	17,8	14,8 15,3	(1,37 m)
165 170	46,5 47,2	56,6 58,4	52,2 53,8	46,7 48,1	39,9 41,1	31,5 32,4	24,8 25,6	21,2 21,8	46,8 48,3	4 2, 9 44,3	38,1 39,3	32,1 33,1	24,8 25,6	19,0	15,8 16,3	
0,175 180	47,9 48,6	60,1 61,8	55,4 57,0	49,6 51,0	42,3 43,5	33,4 34,3	26,3 27,1	22,5 23,1	49,8 51,3	45,7 47,1	40,6 41,8	34,2 35,2	26,4 27,2	20,3 20,9	16,8 17,4	2,7 (2,42 m)
185 190	49,3 49,9	63,5 65,2	58,5 60,1	52,4 53,8	44,7 45,9	35,3 36,2	27,8 28,6	23,7	52,7 54,2	48,4 49,8	43,0 44,2	36, s 37,3	28,0 28,8	21,5	17,9	- '
195	30 ₆	67,0	61,7	55,2	47,1	37,2	29,3	25,0	55,7	51,2	45,4	38,3	29,6	22,8	18,9	^
0,200 205	51,2 51,8	68,6 70,4	63,3 64,9	56,6 58,0	48,3 49,5	38,1 39,1	30,1 30,9	25,7 26,3	57,2 58,7	52,5 53,9	46,6 47,9	39,3 40,4	30,4	23,3 24,0	19,4 20,0	2,4 (1,45 m)
210 215	52, s 53.1	72,1 73,8	66,5 68,1	59,5 60,9	50,7 51,9	40,0 41,0	31,6 32,4	27,6	60,2	55,3 56,7	49,1 50,3	41,4	32,0 32,8	24,6 25,2	20,5 21,0	22
0,225	53,1 54,3	75,5 77,2	69,6 71,a	62,3 63,7	53, ¹ 54,3	41,9 42,9	33, ¹	28,9	63,2 64,7	58,0 59,4	51,6 52,8	43,5 44,5	33,6	25,8 26,4	21,5 22,0	2,3
230 235	54,9 55,5	79,0 80,7	72,8 74,4	65,1 66,6	55,6 56,8	43,8	34,6 35,4	29,5 30,2	66,2	60,8 62,2	54,0 55,2	45,6	35,3	27,1	22,6 23,1	(1,49 m)
240 245	56,1 56,1	82,4 84,1	76,0 77,5	68,0 69,4	58,0 59,2	45,7	36,1 36,9	30,8 31,4	69,2 70,7	63,6 64,9	56,5 57,7	47,6 48,7	36,9 37,7	28,3	23,6 24,1	
0,250	57,3	85,8	79,1	70,8	59,ª 60,4	47,7	37,6	32,1	72,3	66,3	_	49,7	38,5	29,6	24,7	2,3
	C1 ==	17,9 13, ₂	16,7 12,6	15,6 12,2	14,7 12,1	14, ₀ 12, ₆	13, ₇	13, ₇	gilt f	ür gewö	ihnl. Ma	isch. (at	i ch rec h	ts).	•	(1,52 m)

Abs. Adm. Sp. p = 4 Kgr. od. Atm.

ime āche	p.			Fü	lluı	ng -	!, !				Fü	llu	ng -	ı. İ		2 C," u.C,
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,3	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,8	$\frac{l_i}{l} = 0.4$
0	D	In	dicirte	Leist	ing N	in P	ferdeki	raft		Netto-	Leistu	$\frac{N_a}{c}$	in Pfe	rdekra	ft	(gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.						1 Mete		T	T		1	1 -	1		Kgr.
0,250 255	57,3 57,8	85,8 87,5	79,1 80,7	70,8 72,2	60,4	47,7 48,6	37,6 38,4	32,1 32,7	72,3 73,8	66,3	58,9 60,2	49,7 50,8	38,5 39,3	29,6 30,2	24,7 25,2	2,3 (bei
260 265	58,4 59,0	89,2 91,0	82,3 83,9	73,6 75,0	62,8 64,0	49,6 50,5	39,1	33,4 34,0	75,3 76,8	70,5	61,4 62,7	51,8 52,9	40,1	30,8	25,7 26,2	c = 1,52 m) 21,5
270 0,275	59,5 60,1	92,7 94,4	85,5 87,0	76,5 77,9	65,2 66,4	51,5 52,4	40,6 41,4	34,7 35,3	78,3 79,9	71,9	63,9	53,9	41,7 42,5	32,1 32,7	26,8 27,3	2,3
280 285	60,8 61,1	96,1 97,8	88,6 90,2	79,3 80,7	67,6 68,8	53,4	42,1 42,9	35,9 36,6	81,4 82,9	74,7 76,1	66,4	56,0	43,3	33,3	27,8 28,4	(z,55 m)
290 295	61,7 62,2	99,6	91,8	82,1 83,6	70,1 71,3	54,3 55,3 56,2	43,6	37,2 37,9	84,4 85,9	77,5	68,9 70,1	57,1	44,1	34,6 34,6	28,9 29,4	
0,300	62.7	103,0	95,0	84,9	72,4	57,2	44,4	38,5	87,4	80,3	71,3	59,2 60,2	45,7 46,6	35,2 35,8	29,9	2,2
310 320	63,8 64,8	106,4	98,1	87,8 90,6	74,9 77,3	59,1 61,0	46,7 48,2	39,8 41,1	90,5 93,5	83,1	73,8 76,3	62,3	48,2	37,1 38,4	31,0 3 2,0	(1,57 m)
330 340	65,8 66,8	113,3 116,7	104,5	93,4 96,2	79,7 82,1	62,9 64,8	49,7 51,2	42,4 43,6	96,6 99,6	88,7 91,5	78,8 81,3	66,5 68,6	51,5 53,2	39,7 40,9	33,1 34,2	
0, 350 360	67,7 68,7	120,1 123,5	110,8 114,0	99,1 101,9	84,5 86,9	66,8 68,7	52,7	44,9	102,7	94,3	83,8 86,3	70,7 72,8	54,8	42,2	35,2 36,3	2,0 (1,62 m)
370 380	69,7 70,6	127,0	117,2	104,7	89,3	70,6	54,2 55,7	46,2 47,5	105,7	97,2 100,0	88,8	74,9	56,4 58,1	43,5 44,7	37,3	(alos m)
390	71,5	1 30,4 1 33,8	120,3 123,5	107,6	91,7	72,5 74,4	57,2 58,8	48,8 50,0	111,8	102,8	91,3 93,8	77,1	59,7 61,4	46,0	38,4 39,5	
0,400 410	72,4 73,s	137,3 140,7	126,6	113,2 116,1	96,6 99,0	76,3 78,2	60,2 61,7	51,4 52,6	118,0 121,1	108,4	96,3 98,8	81,3 83,4	63,0 64,6	48,5 49,8	40,5 41,6	1,8 (1,67 m)
420 430	74,2 75,1	144,1	133,0 136,2	118,9 121,7	101,4	80,1 82,0	63,2 64,7	53,9 55,2	124,2 127,2	114,0 116,9	101,3	85,6 87,7	66,3 68,0	51,1 52,4	42,7 43,8	21
440 0,450	76,0	151,0	139,3	124,6	106,2	83,9	66,3	56,5	130,3	119,7	106,4	89,8	69,6	53,6	44,9	• -
460	76, s 77,7	154,4	142,5	127,4 130,2	108,6	85,8 87,7	67,8 69,3	57,8 59,0	133,4	122,6	108,9	91,9	71,3 72,9	54,9 56,2	45,9 47,0	1,7 (1,73 m)
470 480	78,5 79,3	161,3 164,7	148,8 152,0	I 33,0 I 35,9	113,5	89,6 91,6	70,8 72,3	60,3 61,6	139,6 142,7	128,2	113,9 116,5	96,2	74,6 76,3	57,5 58,8	48,1 49,2	
490 0.500	80,3 81,0	168,2	155,2 158,3	138,7	118,3	93,5 95,3	73,8 75,3	62,9	145,8	133,9	119,0	100,5	77.9 79.6	60,0	50,3	1,6
510 520	81,s 82,s	175,0 178,5	161,5 164,6	144,4 147,2	123,2 125,6	97,3	76,8 78,3	65,5 66,8	151,9	139,5 142,3	124,0 126,5	104,7	81, ₂ 82,8	62,6 63,9	52,3	(1,78 m)
530 540	83,4 84,2	181,9 185,3	167,8	150,0	128,0	99,2 101,1	79,8 81,3	68,0	154,9 158,0 161,0	145,1	129,0	109,0	84,5 86,1	65,1	53,4 54,5	
0,550	84,9	188,8	171,0	152,9	130,4	103,0 104,9	82,8	69,3 70,6	164,1	150,7	131,5	113,2	87,8	67,7	55,5 56,6	1,5
560 570	85,7 86,5	192,2 195,6	177,3 180,5	158,5 161,4	1 35,2 1 37,6	106,8	84,3 85,8	71,9 73,2	167,1	153,5	136,5 139,0	115,3	89,4 91,0	69,0 70,2	57,6 58,7	(1,82 m)
580 590	87,2 88,0	199,0 202,5	183,7 186,8	164,2 167,0	140,0 142,4	110,6	87,3 88,9	74,4 75,7	173,2 176,3	159,1	141,5	119,5	92,7 94,3	71,5 72,8	59,8 60,8	
0,600 620	88,7 90,2	205,9	189,9	169,9	144,9	114,4	90,3	77,0	179,3	164,7	146,5	123,7	96,0	74,0	61,9	1,4 (z,85 m)
640	91,8		202,6	175,5 181,2	149,7			79,6 82,2	185,4	176,0	151,5	132,2	99,2 102,5	76,6 79,1	64,1 66,2	(1,85 m) 20,5
680 680	94,4	220,5 233,4	208,9 215,3		159,4 164,2		99,3 102,4	87,3	197,6 203,8	181,6 187,2	166,5	130,4	105,8	81,7 84,2	68,4 70,5	
0,700 720	95,8 97,2		221,6 227,9		169,0 173,9	I 33,5 I 37,3	105,4 108,4	89,9 92,5	209,9 216,0	192,8 198,5	171,5 176,5	144,9 149,1	112,4 115,7	86,8 89,3	72,6 74,8	1,3 (1,91 m)
740 760	98,s 99,s	253,9 260,8		209,5 215,1	178,7 183,5	141,1	111,4	95,0	222,1 228,2	204,1		153,3	119,0	91,9	76,9 79,1	
780	101,1	267,7	246,9	220,8	188,4	148,7	117,4	100,2	234,3	215,3	191,5	161,8	125,6	97,0	81,2	_
0,800 820	102,4 103,7	274,6 281,4	253,2 259,6	226,3 232,1		152,6	120,4		240,5 246,6			166,0	128,9 132,2	99,5	83,3 85,4	1,2 (1,97 m)
840 860	105,0 106,2	288,3 295,1	265,9 272,2	237,8 243,5	2 02, 9 2 07, 7		126,4 129,4	110,4	258,8	237,9	211,5	178,7	ุ 1 38,8	104,6	87,6 89,7	
880 0, 90 0	107,4 108,6	302,0 308,9	278,6	249,1 254,8	212,5 217,3	167,8	132,5 135,5	113,0	1	243,5 249,1	216,5	i -		109,7	91,9	1 0
920 940	100,8 109,8 111,0	315,7	291,2	260,4	222,2	175,4	1 38,5	118,1	277,2	² 54,8	226,5	191,5	148,7	114,8	94,0 96,1	1,3 (2,02 m)
960	112,2	322,6 329,4	303,9	271,8	227,0 231,8	179,2 183,0	144,5	123,3	289,5	266,0 271.6	236,5		155,3	117,3	98,3 100,4	
980 1,000	113,4 114,5	336,3 343,2	316,5	277,4 283,1	236,7 241,5	186,8	147,5	125,9	295,6 301,8	277,3	1	i i		122,4	102,6	1,2
	C,' = #C," =	17,1	15,9	14,8	13,9	18,2	12,9	12,9	(gilt f	i ür exact	i e Masci	h., bei v	i	C _i ''' cir		(2.06 m) 20
ı '	яC,"=	11,2	10,7	10,4	10,3	10,7	11.5	12,3		e beträg						

Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (nach Gooch, Stephenson . . .).

Abs. Adm. Sp. p = 41/2 Kgr. od. Atm.

iiche	n- 13 ser			Fül	lur		am. sp		<u> </u>			lur	ıg -	!, !		2 C," u.C,
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,8	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,833	0,8	bei $\frac{l_i}{l} = 0.5$
0	D	In	dicirte	Leistu	ing N		ferdekr					$g \frac{N_n}{c}$	in Pfe	rdekraf	t	(gew. Masch.)
Qu.Met.			T 1	- 1			I Meter				gkeit				i	Kgr.
0,020	16,2 17,0	8,1 8,9	7,5 8,2	6,7 7,4 8,1	5,8 6,4	4,7 5,2	3,8 4,2	3,3 3,6	6,0 6,6	5,5 6,1	4,9 5,4	4,2 4,6	3,3 3,6	2,5 2,8	2,1	8,0 (bei c =
024 026	17,7 18,5	9,7 10,5	9,0	8,8	7,6	5,6 6,1	4,6 4,9	4,3	7,3	6,7 7,3	6,0 6,5	5,1 5,5	4,0 4,3	3,1 3,4	2,6	1,05 m)
028 0,0 3 0	19,2 19,8	I I,3 I 2,1	10,5 11,2	9,4 10,1	8,1 8,7	6,6 7,0	5,3 5,7	4,6 5,0	8,5 9,2	7,9 8,5	7,0 7,6	6,0 6,4	4,7 5,0	3,7	3,1	6,3
032 034	20,5 21,1	I 2,9 I 3,7	12,0 12,7	10,8 11,5	9,3	7,5 8,0	6,1 6,5	5,3 5,6	9,9 10,5	9,1 9,7	8,1 8,7	6,9 7,4	5,4 5,8	4,2	3,6	(1,12 m) 24
036 038	21,7 22,3	14,5 15,4	I 3,5 I 4,2	12,1 12,8	10,5 11,1	8,5 8,9	6,8 7,2	6,0 6,3	11,2 11,8	10,3 10,9	9,2 9,8	7,8 8,3	6,2 6,5	4,8 5,1	4,1	
0,040 042	22,9 23,5	16,2 17,0	15,0 15,7	I 3,5 I 4,1	II,6 I2,2	9,4 9,9	7,6 8,0	6,6 6,9	12,5 13,2	11,5 12,1	10,3	8,8 9,3	6,9 7,3	5,4 5,7	4,6 4,9	5,5 (1,17 m)
044 046	24,0 24,6	17,8	16,5 17,2	14,8 15,5	12,8 13,4	10,3	8,4 8,7	7,3 7,6	13,8 14,5	12,7 13,4	II,4 I2,0	9,7 IO,2	7,6 8,0	6,0	5,1 5,4	(-,
048	25,1 25,8	19,4	18,0 18,7	16,1	14,6	11,3	9,1	7,9 8,3	15,1	14,0	12,5	10,7	8,4	6,6	5,6	4.
0,050 053 056	26,4 26,1	20,2 21,4 22,6	19,8 20,9	17,9	15,4	11,7 12,4 13,1	9,5 10,1 10,6	8,8 9,3	15,8 16,8 17,8	14,6 15,5 16,4	13,0 13,8 14,7	II,1 II,8 I2,5	8,7 9,3	6,9 7,3	5,9 6,2 6,6	4,7 (1,91 m)
059 062	27,8 28,5	23,8 25,0	22,1 23,2	19,9	17,2	13,8 14,5	11,2 11,8	9,3 9,8 10,3	18,8	17,4	15,5 16,3	13,2 13,9	9,9 10,4 11,0	7,8 8,2 8,7	7,0	
0,065	29.2	26,2	24,3	21,9	18,9	15,2	12,4	10,8	20,8	19,2	17,2	14,6	11,6	9,1	7,4	4,2 (1 25 m)
068 071	29,9 30,s	27,4 28,7	25,4 26,5	22,9	19,8	15,9 16,6	12,9	11,3	21,9	20,1 21,1	18,0	15,4 16,1	12,2	9,6	8,2 8,6	22 (z 25 m)
074 077	31,2 31,8	29,9 31,1	27,7 28,8	24,9 25,9	21,5 22,4	17,3 18,0	14,1	12,3	23,9 24,9	22,0 22,9	19,7 20,5	16,8 17,5	13,3 13,9	10,5	9,0	
0,080 084	32,4 33,2	32,3 33,9	29,9 31,4	27,0 28,3	23,3 24,4	18,8 19,7	15,2 16,0	13,2 13,9	25,9 27,3	23,9 25,1	21,4 22,5	18,2 19,2	14,4 15,2	II,4 12,0	9,7 10,2	8,5 (1,30 m)
088 092	34,0 34,7	35,5 37,1	32,9 34,4	29,7 31,0	25,6 26,8	20,6 21,6	16,7	14,6 15,2	28,6 30,0	26,4 2 7,7	23,6 24,8	20,2 21,1	15,9 16,7	12,6 13,2	10,8	
096 0,100	35,s 36,2	38,7 40,4	35,9 37,4	32,4 33,7	27,9 29,1	22,5 23,5	18,2	15,9	31,4 32,7	29,0 30,2	25,9 27,0	22,1 23,1	17,5 18,3	13,8	11,8	3,2
105	37,1	42,4 44,4	39,3	35,4 37,1	30,5 32,0	24,6 25,8	20,0 20,9	17,4 18,2	34,5 36,2	31,8	28,5 29,9	24,3 25,6	19,2	15,2	13,0 13,7	(1,35 m)
115 120	38,8 39,7	46,4 48,4	43,0 44,9	38,7 40,4	33,4 34,9	27,0 28,1	21,9	19,0 19,9	38,0 39,7	35,0 36,6	31,4 32,8	26,8 28,0	21,2 22,2	16,8 17,6	14,4	
0,125 130	40,5	50,5	46,8 48,6	42,1	36,3	29,3 30,5	23,8	20,7 21,5	41,4	38,2	34,2	29,2	23,2	18,3	15,7	2,9 (1,40 m)
135 140	42,1 42,8	52,5 54,5 56,5	50,5 52,4	43,8 45,5	37,8 39,2 40,7	31,6 32,8	24,7 25,7 26,6	22,4 23,2	43,2 44,9 46,7	39,8 41,4	35,7 37,1 38,6	30,5 31,7	24,1 25,1 26,1	19,1	16,4	21
145	43,6	58,5	54,2	47,1 48,8	42,I	34,0	27,6	24,0	48,4	43,0 44,6	40,0	32,9 34,2	27,1	20,7	17,7	_
0,150 155	44,4 45,1	60,5 62,6	56,1 58,0	50,5 52,2	43,6 45,1	35,2 36,4	28,5 29,5	24,8 25,7	50,1 51,9	46,2 47,9	41,4 42,9	35,4 36,7	28,0 29,0	22,2	19,0 19,7	2,5 (1.45 m)
160 165	45,8 46,5	64,6 66,6	59,8 61,7	53,9 55,6	46,5	37,5 38,7	30,4 31,4	26,5 27,3	53,6 55,4	49,5 51,1	44,3 45,8	37,9 39,2	30,0 31,0	24,6	20,4	
170 0,175	47,2	68,6 70,6	63,6 65,5	57,3 58,9	49,4 50,9	39,9 41,0	32,3 33,3	28,1 29,0	57,1 58,9	52,8 54,4	47,2 48,7	40,4 41,7	32,0 33,0	25,4	21,8	2,3
180 185	48,6 49,3	72,7 74,7	67,3 69,2	60,6 62,3	52,3 53,8	42,2 43,4	34,2 35,2	29,8 30,6	60,7 62,4	56,0 57,7	50,2 51,6	42,9 44,2	34,0 35,0	27,0 27,8	23,1 23,8	(1,50 m)
190 195	49,9 50,6	76,7 7 8,7	71,1 72,9	64,0 65,7	55,2 56,7	44,5 45,7	36,1 37,1	31,5 32,3	64,2 65,9	59,3 60,9	53,1 54,5	45,4 46,7	36,0 37,0	28,6 29,3	24,5 25,2	
0,200 205	51,3 51,8	80,7 82,7	74,8 76,7	67,4 69,1	58,2 59,6	46,9 48,1	38,0 39,0	33,1 33,9	67,7 69,5	62,5 64,1	56,0 57,5	47,9 49,2	38,0 39,0	30,2 31,0	25,8 26,5	2,2 (1,54 m)
210 215	52,s 53,1	84,8 86,8	78,5 80,4	70,8 72,4	61,1 62,5	49,3 50,4	39,9 40,9	34,8 35,6	71,3 73,0	65,8 67,4	58,9 60,4	50,4 51,7	40,0 41,0	31,8	27,2 27,9	20,5
220 0,225	53,7 54,3	88,8	82,3	74,1	64,0	51,6	41,8	36,4	74,8 76,6	69,1	61,9	53,0	42,0	33,4	28,6	9.5
230 235	54,9 55,5	90,8 92,8	84,2 86,0 87,9	75,8 77,5	65,4 66,9 68,3	52,8 53,9	42,8 43,7	37,2 38,1 38,9	78,4 80,2	70,7 72,3	63,3 64,8 66.3	54,2 55,5	44,0	34,2	29,3 30,0	2,0 (1,58 m)
240 245	56,1 56,1	94,9 96,9 98,9	89,8 91,6	79,2 80,8 82,5	69,8 71,2	55,1 56,3 57,4	44,7 45,6 46,6	39,7 40,6	81,9 83,7	74,0 75,6 77,3	66,3 67,7 69,2	56,7 58,0	45,0 46,0		30,7 31,4	
0,250	57,3	100,9	93,5	84,2	72,7	58,6	47,5	41,4	85,5	78,9	70,7	59,3 60,5	47,0 48,0	37,4 38,2	32,1 32,7	1,9
l	C ₁ ' =	16, a 18, ₂	15,9 12,5	14,8 12,1	18, ₉ 11, ₈	13, ₀ 12, ₀	12. ₆ 12, ₆	12, ₄ 13, ₂	} gilt f	ùr gew	öhn l M	asch. (a	uch rec	hts).	ì	(1,6i m)

Abs. Adm. Sp. p = 4/2 Kgr. od. Atm.

me	n- esser			Fül	lur	og /	<u>, </u>				Fül	lur	ng /	;		2℃, u.C,
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- urchmesse	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,8	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,833	0,3	bei 1, = 0,4
0	D D	In	dicirte	Leistu	ing N	in P	ferdekr	aft	1	Vetto-I	eistun	$g \frac{N_a}{c}$	in Pfe	rdekraf	t	(gew. Masch.)
- 1	Centm.					pro 1	Meter	Kolb	engesc	hwindi	gkeit					Kgr.
0,250 255	57 s 57 s	100,9	93,5 95,4	84,2 85,9	72,7 74,2	58,6 59,8	47,5 48,5	41,4 42,2	85,5 87,3	78,9 80,6	70,7 72,2	60,5 61,8	48,0 49,0	38,2 39,0	32,7 33,4	2,1 (bei
260 265	58,4 59,0	104,9	97,2	87,6 89,3	75,6	61,0 62,1	49,4	43,0	89,1	82,2	73,7	63,1	50,0	39,8	34,1	<i>c</i> = 1,61 m)
270	59,5	107,0 109,0	99,1	91,0	77,1 78,5	63,3	50,4 51,3	43,9 44,7	90,9 92,7	83,9 85,5	75,2 76,6	64,3 65,6	51,1 52,1	40,6	34,8 35,5	20
0,275 280	60,1 60,5	111,0 113,0	102,9 104,7	92,6 94,3	80,0 81,4	64,5 65,7	52,3 53,2	45,5 46,4	94,4 96,2	87,2 88,8	78,1 79,6	66,9 68,1	53,1 54,1	42,2 43,0	36,2 36,9	2,0 (1,64 m)
285 290	61,1 61,7	115,0 117,1	106,6	96,0 97,7	82,9 84,3	66,8 68,0	54,2 55,1	47,2 48,0	98,0 99,8	90,5 92,1	81,1 82,6	69,4	55,1	43,8	37,6	•
295	62,2	119,1	110,3	99,4	85,8	69,2	56,1	48,8	101,6	93,8	84,0	70,7 71,9	56,1 57,1	44,6	38,3 39,0	
0,300 310	62,7 63,8	121,1	112,2 115,9	101,1 104,5	87,3 90,2	70,4 72,7	57,0 58,9	49,6 51,3	103,4 107,0	95,5 98,8	85,6 88,5	73,2 75,8	58,1 60,2	46,2 47,9	39,7 41,1	1,9 (1,67 m)
320	64,8 65,8	I 29,2	119,7	107,8	93,1	75,1	60,8	52,9	110,6	102,2	91,5	78,4	62,2	49,5	42,5	
330 340	66,8	133,2 137,2	123,4	111,2	96,0 98,9	77,4 79,8	62,7 64,6	54,6 56,2	114,2	105,5	94,5 97,5	81,0 83,5	64,3 66,3	51,1 52,7	43,9 45,3	
0,350 360	67,7 68,1	141,3 145,3	130,9 134,6	117,9 121,3	101,8 104,7	82,1 84,5	66,5 68,4	57,9 59,5	121,4	112,2	100,5	86,1 88,7	68,3 70,4	54,4 56,0	46,7 48,1	1,8 (1,73 m)
370	69,7 70,8	149,4	138,4	124,7	107,7	86,8	70,3	61,2	128,7	118,9	106,5	91,2	72,4	57,6	49,5	\
380 390	71,5	153,4 157,4	142,1 145,9	128,0	110,6	89,2 91,5	72,2 74,1	62,8 64,5	I 32,3 I 35,9	122,2 125,5	109,5 112,5	93,8 96,4	74,5 76,5	59,3 60,9	50,9 52,3	
0,400 410	72,4 73,3	161,4 165,5	149,6 153,3	134,8 138,1	116,4 119,3	93,8 96,2	76,0 77,9	66,2 67,8	1 39,5 143,2	128,8 132,2	115,5	98,9 101,5	78,6 80,6	62,5 64,2	53,7 55,1	1,7 (1,78 m)
420	74,2	169,5	157,1	141,5	122,2	98,5	79,8	69,5	146,8	135,6	121,5	104,1	82,7	65,8	56,5	19,5
430 440	75,1 76,0	173,6	160,8 164,6	144,9 148,3	125,1 128,0	100,9	81,7 83,6	71,1 72,8	150,4	138,9	124,5	106,7	84,7 86,8	67,5	57,9 59,3	
0,450 460	76,8 77,7	181,6 185,7	168,3 172,0	151,6 155,0	130,9 133,8	105,6 107,9	85,5 87,4	74,4 76,1	157,7	145,7	130,6	111,8	88,9	70,8	60,8 62,2	1,5 (1,83 m)
470	78,5	189,7	175,8	158,4	136,7	110,3	89,3	77,7	165,0	152,4	133,6	114,4	93,0	72,4 74,1	63,6	(1,03)
480 490	79,3 80,3	193,8	179,5 183,3	165,1	1 39,7 1 42,6	112,6	91,2 93,1	79,4 81,0	168,6 172,3	155,8 159,2	1 39,6 142,7	119,6	95,0	75,7	65,0 66,4	
0,500	81,0 81,8	201,8	187,0	168,5 171,8	145,5	117,3	95,0	82,7	175,9	162,5	145,7	124,8	99,2	79,0	67,8	1,4 (1,88 m)
510 520	82,5	205,8 209,9	190,7 194,5	175,2	148,4	119,6	96,9 98,8	84,4 86,0	179,5 183,1	165,8 169,2	148,7	127,3	101,2	80,6 82,2	69,2 70,6	(1,00 III)
530 540	83,4 84,2	213,9 218,0	198,2 202,0	178,6 181,9	154,2 157,1	124,3 126,7	100,7	87,7 89,3	186,7	172,5	154,6 157,6	132,5	105,3	83,8 85,5	72,0 73,4	
0,550	84,9 85,7	222,0	205,7	185,3 188,7	160,0	129,0	104,5	91,0	193,9	179,1	160,6	137,6	109,4	87,1	74,8	1,3 (1,92 m)
560 570	86.5	226,0 230,1	209,4 213,2	192,1	162,9 165,8	131,4	106,4	92,6 94,3	197,5	182,5 185,8	163,6 166,6	140,1 142,7	111,4	90,4	76,2	(1,92)
580 590	87,2 88,0	234,1 238,2	216,9 220,7	195,4 1988	168,7 171,7	136,1 138,4	110,2 112,1	95,9 97,6	204,7 208,3	189,1 192,5	172,6	145,3	115,5	92,0 93,6	79,° 80,4	
0,600	88,7 90,2	242,2	224,4	202,2 208,9	174,6	140,7	114,0	99,3	212,0	195,8	175,5	150,4	119,6	95,2	81,8	1,2 (1,96 m)
620 640	91'6	250,2 258,3	231,9	215,6	180,4 186,2	145,4		102,6	219,2 226,4		181,5	155,5		98,5	84,6 87,5	19
660 680	93,0 94,4	266,4 274,4	246,8 254,3	222,4 229,1	192,0	154,8	125,4	109,2	233,6 240,8	215,8	193,5	105,8	131,8	105,0	90,3 93,1	
0,700	95,8	282,5	261,8	235,9	203,7	164,2	133,0	115,8	248,1	229,1	205,5	176,0	140,0	111,6	95,9	1,2
720 740	97,2 98,5	290,6 299	269,3 277	242,6 249	209,5 215	168,9 174	136,8 141	119,2	255,3 262	235,8 242	211,5	181,2 186	144,1	114,8	98,7	(s,03 m)
760 780	99,8 101,1	307 315	284 292	256 263	22I 227	178	144 148	126	270 277	249 256	223 229	191	152 156	121	104	
0,800	102,4	323	299	270	233	188	152	132	284	262	235	202	160	128	110	1,2
820 840	103,1 105,0	331 339	307 314	276 283	239 244	192	160	136	291 299	269 276	241 247	207	165 169	131	116	(2 ₁ 09 m)
860 880	106,2 107,4	347 355	322 329	290 296	250 256	202 206	163	142 146	306 313	283 289	253 259	217	173	138	118 121	
0,900	108,6	363	337	303	262	211	171	149	320	296	265	227	181	144	124	1,1
920 940	109,8 111,0	371 379	344 352	317	268 273	216 220	175	152 156	328 335	303	27 I 277	233 238	185	148 151	127	(2,14 m)
960 980	112,2 113,4	387 396	359 367	323 330	279 285	225	182 186	159 162	342 349	316 323	283 289	243 248	193	154 157	132	
1,000	114,5	404	374	337	291	235	190	165	357	329	295	253	201	161	138	1,1
	C(' =	16,2	15,1	14,0	13,1	12,2	11,6	11,6	gilt Hal	für exac	te Masc	h., bei '	welchen	C _i " ci	rca die	(2,18 m) 19
ł	*C,"=	11,2	10,7	10,3	10,1	10,9	10,7	11,3	Hal	ile Detra	igt (auc	n unks).				i

Hrabák, Hilfsbuch f. Dampfmasch.-Techn.

Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (nach Gooch, Stephenson . . .).

Abs. Adm. Sp. p = 5 Kgr. od. Atm. Füllung 4 Füllung 4 2 C," u.C, Durchmess 0.4 0.333 0,3 0.25 0.7 0,6 0.5 0.4 0,333 0.3 0.25 0.7 0.5 0.6 = 0.4Netto-Leistung $\frac{N_a}{c}$ in Pferdekraft Indicirte Leistung $\frac{N_i}{c}$ in Pferdekraft (gew. Masch.) D O Kgr. pro I Meter Kolbengeschwindigkeit 7,7 (bei c == 0,020 16,2 7,8 8,6 5,8 6,4 022 024 026 7,1 7,8 8,5 17,0 17,1 18,5 7,5 8,2 8,9 5,5 6,0 6,5 2,3 9,5 4,5 3,5 7,0 7,6 8,2 6,7 5,5 6,0 6,4 2,5 10,4 9,4 4,9 3,8 4,8 3,9 3,3 c.xx m) 7,3 7,8 11,0 10, 5,3 4,8 5,2 4,2 3,6 2,7 028 19.2 12,1 10,9 9,5 5,7 4,5 9,2 7,1 5,6 4,6 3,9 3,0 6,0 (1,18m) 22 8,4 8,9 8,9 19,8 20,5 21,1 I 3,0 10,2 9,9 3,2 032 034 7,4 7,8 8,3 3,4 3,7 10,9 10,6 13,8 12,5 5,1 9,5 4,6 6,9 10,1 11,6 11,3 9,5 7,0 13,3 4,9 14,7 514 036 038 21,7 22,3 10,0 12,0 10,8 15,5 16,4 12,3 7,3 14,1 9,3 3,9 12,7 8,7 10,6 14,8 12,9 7,7 11,4 9,8 4,1 0,040 042 044 046 048 22,9 23,5 24,0 24,6 25,1 5,8 6,1 6,4 6,7 17,3 18,1 6,4 6,7 7,0 7,3 7,7 8,3 6,7 I I .2 12,1 10,4 5,3 13,6 9,2 13,4 14,3 15,0 15,7 16,3 7,1 7,4 7,8 8,1 (1,83 m) 8,5 16,4 11,7 9,7 14,1 12,7 10,9 8,8 4,6 17,2 18,0 19,0 12,3 10,1 9,0 14,8 13,3 11,5 9,2 4,9 19,8 12,8 10,6 9,4 9,8 9,7 10,1 14,0 12,0 5,1 5,3 20,7 מוו 12,6 م7 13,4 14,6 25,6 26,4 27,1 27,8 8,0 8,5 8,9 7,4 7,9 8,3 8,8 5,6 5,9 6,3 6,7 0,050 17,0 18,0 16,9 15,2 16,2 8,5 21,6 19,5 13,9 11,5 10,1 13,1 10,5 053 056 059 062 20,7 11,0 (1,27 m) 18,0 22,9 14,8 12,2 10,7 14,0 9,1 11,4 17,2 18,1 11,9 24,2 21,9 19,1 15,6 16,4 12,9 19,1 14,8 9,6 20,2 25,5 26,7 23,0 20,1 13,6 12,0 9,4 12,6 10,0 21,3 21,1 28,5 24,2 17,3 14,2 12,6 19,1 16,5 13,3 10,7 7,1 9,3 0,065 068 071 29,2 29,9 30,5 م,28 18,1 25,4 26,6 22,1 10,4 22,3 20,1 17,3 11,3 7,4 4,0 (1,32 m) 14,9 I 3,2 13,9 9,8 7,8 8,2 8,5 8,9 23,1 15,6 16,3 م 21 10,9 18,2 29,3 19,0 13,8 23,4 14,6 11,8 10,3 27,7 28,9 15,3 16,0 16,7 30,6 24,2 19,8 11,3 24,5 22,0 19,0 12,4 10,7 14,4 31,2 31,8 074 25,2 26,2 25,6 26,7 11,2 31,9 20,6 15,0 170 23,0 19,8 12,9 077 17,7 15,6 11,7 33,0 30,1 21,5 12,3 24,0 20,7 13,5 32,4 33,2 34,0 34,7 35,5 0.080 34,5 36,3 38,0 18,4 16,2 17,3 18,3 31,3 27,2 28,6 22,3 12,8 27,7 21,5 12,2 14,0 9,3 084 088 092 096 17,0 17,8 18,7 12,9 32,8 26,3 (1,37 m) 23,4 19,3 13,4 29,2 22,7 14,8 9,8 30,7 32,2 27,6 28,9 24,5 25,6 26,7 34,4 29,9 20,8 23,8 15,5 16,3 14,0 19,2 13,5 10,3 21,1 14,7 25,0 26,1 39,7 35,9 31,3 20,1 14,2 10,8 41,5 37,5 32,7 22,1 19,5 15,3 33,6 30,2 م 21 17,0 14,8 11,3 36,**3** 37,1 38,0 38,8 39,1 0,100 105 20,3 15,9 16,8 27,3 28,7 17,8 18,7 43,2 27,8 15,5 16,3 39,1 34,0 23,0 م,22 11,8 8,0 35,7 37,4 36,9 38,8 (z.42 m) 45,3 41,0 29,2 24,1 21,3 33,3 23,1 12,4 17,6 18,4 34,9 36,6 38,3 110 43,0 19,7 17,1 18,0 18,8 47,5 30,6 25,3 22,3 30,2 24,3 13,1 44,9 46,9 25,5 26,6 39,1 32,0 26,4 40,7 49,6 23,3 31,6 13,7 120 40,8 33,4 24,3 51,8 27,6 19,2 42,5 21,6 33,1 14,3 54,0 56,1 58,3 60,4 48,8 0,125 40,5 34,8 36,2 34,5 36,0 37,4 38,9 42,5 28,7 20,0 44,4 46,2 48,1 40,0 27,8 22,5 2,7 (1,48 m) 20 19,6 م15 41,3 42,1 42,8 43,6 50,8 44,2 45,9 47,6 26,3 29,0 30,1 29,9 20,8 23,5 41,7 20,5 21,3 15,6 16,3 52,7 37,6 27,3 28,4 21,6 31,0 43,3 45,0 46,7 24,4 140 145 22,4 25,4 26,3 54,7 56,6 50,0 31,3 39,0 32,2 22,1 16,9 62,6 49,3 40,4 33,3 29,4 23,2 51,8 40,3 22,9 17,5 58,6 60,6 27,3 28,3 64,7 66,9 18,2 0.150 44,4 51,0 41,8 53,7 55,6 57,5 48,3 30,4 23,9 34,4 41,8 33,7 23,8 2,5 45,1 45,8 46,8 47,8 155 160 21,7 25,5 26,3 35,6 36,7 34,9 36,1 37,2 38,4 52,7 43,2 31,4 50,0 43,2 24,7 18,8 (1,53 m) 25,5 26,4 62,5 54,4 56,1 57,8 69,1 44,5 32,4 51,7 44,7 46,2 29,3 19,5 64,5 66,4 165 71,2 45,9 37,9 33,4 59,3 61,2 30,2 53,4 20.1 170 47,6 734 47,3 39,0 27,1 31,2 27,2 20,8 34,4 55,1 56,8 58,5 60,2 0,175 47,9 68,4 48,7 63,1 65,0 66,9 21,4 75,5 59,5 61,2 40,9 27,9 28,7 32,8 28,1 35,5 49,1 39,6 2,3 (1,58 m) 48,8 49,3 49,9 70,3 50,1 36,5 77,7 41,3 28,9 22,1 50,6 40,8 33,1 62,9 64,6 66,3 37,5 38,5 51,5 72,3 79,9 82,0 29,5 42,0 52,1 34,1 29,8 22,7 68,8 190 195 74,2 76,2 61,9 35,1 36,0 52,9 43,6 30,3 53,5 43,2 30,6 23,4 50,6 84,2 54,3 44,8 39,5 31,1 70,7 63,6 55,0 44,4 31,5 24,0 0,200 205 78,1 80,1 82,0 68,1 65,3 67,0 68,8 51,2 86,3 56,5 55,7 45,9 40,5 31,9 72,5 37,° 38,° 2,1 (1,62 m) 19 32,3 24,7 51,8 52,5 53,1 69,8 71,5 88,5 74,4 76,3 78,2 57,1 58,5 47,1 48,2 41,5 32,7 58,0 46,8 25,3 26,0 33,1 210 59,4 60,9 90,6 42,6 33,5 48,0 39,0 34,0 59,9 61,2 73,2 74,9 70,5 215 92,8 84,0 43,6 34,3 35,1 49,4 26,7 49,2 39,9 34,8 **8**0,1 62,4 220 53, 95,0 50,5 44,6 72,2 50,4 40,9 35,7 27,3 54,3 54,9 55,5 56,1 56,7 0,225 230 87,9 76,6 62,6 35,9 36,7 97,1 45,6 46,6 51,7 82,0 73,9 63,9 41,9 36,6 28,0 51,6 2.0 78,3 80,0 64,0 65,4 66,8 52,8 54,0 83,9 85,8 87,7 65,4 66,9 68,4 89,8 75,6 (1,66 m) 99,3 52,8 37,4 38,3 28,6 42,9 235 240 101,4 47,6 48,6 91,8 37,5 38,3 77,4 54,0 43,9 29,3 81,7 103,6 55,1 56,3 79,1 80,8 55,2 56,4 93,7 44,8 39,1 30,0 245 105,8 83,4 68,2 95,7 39,1 89,6 69,9 30,6 49,6 45,8 0,250 107,9 85,1 97,7 69,6 82,5 40,8 57,4 50,7 71,3 46,8 39,9 91,6 57,6 31,2 (z,70 m)

12,4

11,6

11,9

12,0

11,6

12,4

13,5 gilt für gewöhnl. Masch. (auch rechts).

15,3

12,4

14,2

12,0

18,3

11,6

Abs. Adm. Sp. p = 5 Kgr. od. Atm.

ne iche	1 2			Fü	llui	ng -						llu	ng 4	!; ;		3 C," u.C,
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	bel
<u> </u>	D	In	dicirte	Leist	ung N	in P	ferdekı	raft		Netto-	Leistur	g Na	in Pfe	rdekra	ft	$\frac{l'}{l'} = 0.383$ (gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.					pro	I Mete	r Koll	enges							Kgr.
0,250 255	57,3 57,8	107,9 110,1	97,7 99,6	85,1 86,8	69,6 71,0	57,4 58,6	50,7 51,7	39,9 40,7	91,6 93,5	82,5 84,2	71,3 72,8	57,6 58,8	46,8 47,8	40,8 41,7	31,2 31,9	2,0 (bei
260 265	58,4 59,0	112,2	101,6	88,5	72,4 73,8	59,7 60,9	52,7 53,7	41,5 42,3	95,4 97,3	85,9 87,7	74,3	60,0 61,2	48,8	42,5	32,6	έ == 1,70 m)
270	59,5	116,5	105,5	91,9	75,2	62,0	54,7	43,1	99,2	89,4	75,8 77,3	62,4	50,7	43,4 44,3	33,2 33,9	19
0,275 280	60,1 60,6	118,7	107,4	93,6 95,3	76,6 77,9	63,2	55,7 56,7	43,9 44,7	101,2	91,1 92,9	78,8 80,3	63,6 64,9	51,7 52,7	45,1 46,0	34,5 35,2	1,9 (1,73 m)
285 290	61,1 61,7	123,0 125, s	111,3	97,0 98,7	79,3 80,7	65,5	57,7 58,8	45,5 46,3	105,0 106,9	94,6	81,8 83,3	66,1	53,7 54,7	46,8	35,9 36,5	
295 0,300	62,3 62,7	127,3	115,2	100,4	82,1	67,8 68,9	59,8	47,1	108,8	98,0	84,8	68,5	55,7	48,6	37,2	1.
310 320	63,8	129,5 133,8 138,1	117,8	102,1 105,5 108,9	83,5 86,3	71,2	62,8	47,8	110,7	103,2	86,3 89,3	69,7 72,2	56,6 58,6	49,4 51,2	37,9 39,2	1,8 (1,76 m)
330 340	64,s 65,s	142,4	125,0	112,3	91,9	73,5	64,9 66,9	51,0 52,6	118,5	106,7	92,3 95,3	74,6	60,6	52,9 54,7	40,6	
0,350	66,8	146,8	132,8 136,8	115,7	94,6 97,4	78,1 80,4	68,9 71,0	54,2 55,8	126,2	113,7	98,4	79,5	66,6	50,4	43,2 44,6	1,7
360 370	68,1 69,1	155,4 159,7	140,7	122,5 125,9	100,2	82,7 85,0	73,° 75,°	57,4 59,0	134,0 137,8	120,7 124,2	104,4	84,4 86,8	68,6 70,6	59,9 61,6	45,9 47,3	(1,82 m)
380 390	70,6	164,0 168,4	148,5 152,4	129,3	105,8	87,3 89,6	77,0 79,1	60,6 62,2	141,7	127,7 131,2	110,4 113,4	89,2 91,7	72,6 74,6	63,4 65,1	48,6 49,9	
0,400	72.4	172,6	156,3	136,1	111,4	91,8	81,1	63,8	149,4	134,6	116,4	94,1	76,6	66,8	51,3	1,6
410 420	73,3 74,3	177,0	160,s 164,1	139,5	114,1	94,1 96,4	83,1 85,1	65,4	153,3 157,2	138,1	119,5	96,6	78,6 80,6	68,6 70,3	52,6 54,0	(1,87 m) 18₁8
430 440	75,1 76,0	185,6 1 89 ,9	168,0	146,3	119,7	98,7 101,0	87,2 89,2	68,6 70,2	161,1 165,0	145,2	125,6 128,6	101,5	82,6 84,6	72,1 73,9	55,3 56,7	
0,450 460	76,8 77,7	194,2 198,6	175,8 179,7	153,1 156,5	125,3 128,0	103,3	91, s 93,3	71,1 73,3	168,9 172,8	152,2	131,6	106,5	86,6 88,6	75,6 77,4	58,0 59,4	1,4 (1,93 m)
470 480	78,s 79,s	202,9 207,2	183,6 187,6	159,9 163,3	130,8 133,6	107,9	95,3 97,3	74,9 76,5	176,7 180,6	159,3	137,7	111,4	90,6	79,1 80,9	60,7	
490	80,2	211,5	191,5	166,7	1 36,4	112,5	99,3	78,1	184,5	166,3	143,8	116,4	94,6	82,7	63,4	_
0,500 510	81,0 81,8	215,8 220,1	195,3	170,1 173,5	I 39,2 I 42,0	114,8	101,3	79,7 81,3	188,4 192,2	169,8	146,9	118,8	96,6 98,6	84,4 86,1	64,8 66,1	1,3 (1,98 m)
520 530	82,6 83,4	224,4 228,8	203,2 207,1	176,9	144,8	119,4	105,4	82,9 84,5	196,1	176,7	152,9	123,7	100,6	87,9 89,6	67,5 68,8	
540 0,550	84,2 84,9	233,1 237,4	211,0	183,7	150,3	124,0	109,5	86,1 87,7	203,8	183,7	158,9	128,6	104,6	93,1	70,1	1,3
560 570	85,7 86,5	241,7 246,0	218,8	190,5 193,9	155,9	128,6	113,5	89,3	211,5	190,6	164,9 168,0	1 33,4 1 35,9	108,6	94,8	72,8 74,2	(2,02 m)
580 590	87,2 88,0	250,4 254,7	226,6 230,5	197,3	161,4	133,2 135,5	117,6	92,5	219,2	197,6	171,0	138,3	112,5 114,5	98,3	75,5 76,8	
0,600	88,7	259,0	234,4	204,2	167,0	1 37,8	121,6	94,1	226,9	204,5	177.0	143,2	116,5	101,8	78,2	1,2
620 640	91,6		242,2 250,0			142,4	125,7	102,1	234,6 242,3	211,5	183,0 189,1				80,9 83,6	(2,06 m) 18
660 680	93,0 94,4	284,9 293,5		224,6 231,4	183,8 189,3	151,5 156,1		105,3		225,4	195,1		132,5	112,2 115,7	86,3 88,9	
0,700 720	95,8	302,1 310,7	273,5 281,3	238,2 245.0	194,9 200,5	160,7 165,3		111,6	265,5 273,2	239,4 246.3	207,2	167,6 172,5	136,4	119,2	91,6 94,3	1,2 (a,13 m)
740 760	<i>98.</i> 5	319,4 328,0	289,1	251,8	206,0 211,6	169,9	150,0	118,0	280,9	253,3 260,3	219,3	177,4 182,3	144,4	126,2	97,0	<u>, , , , , , , , , , , , , , , , , , , </u>
780	101,1	337	305	265	217	179	158	124	296	267	231	187	152	133	99,7 102	_
0,800 820	102,4 103,7	354	313 320	272 279	223 228	184 188	162 166	128 131	304 312	274 281	237 243	192 197	156 160	137 140	105	1,1 (2,20 m)
840 860	105,0	363 371	328 336	286 293	234 239	193 197	170 174	134	320 327	288 295	249 256	202	164 168	144	110	
880 0,900	107,4 108,6	380 388	344 352	299 306	245 251	202	178	140	335	302	262 268	212	172	151	116	1,0
920 940	109,8 111,0	397	359 367	313 320	256 262	211 216	186	144 147 150	343 351 258	316	274 280	217 222 226	180 184	154 158 161	121	(2,25 m)
960 980	112,2 113,4	414	375	327	267	220	195	153	358 366	323	286	231	188	165	127	ľ
1,000	114,5	423 432	383 391	334 340	²⁷³ 278	225	199	156	374 382	337 344	292 298	236	192	172	132	1,0
	_C(=	14,5	13,4	12,5	11,6	11,1	10,8	10,5	l gilt í	ür exac	te Masc	h. bei	1	 C₁"' ci		(2,30 m) 17,5
) I	$xC_{l'}=$	10,6	10,9	9,9	9,9	10,2	10,6	11,5	Hain	e beträ	gt (auch	links).				Í

I. Serie, A.

Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (nach Gooch, Stephenson . . .).

Abs. Adm. Sp. $p = \frac{51}{2}$ Kgr. od. Atm.

che	1 2 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2			Fül	lui		:		3 -/2			llu	ng -	l.		2C," u.C,
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,8	0,25	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	bei L. = 0,4
> <u>%</u>	¯ ₫ D	In	dicirte	Leist	ing N	in P	ferdek	raft	1	Netto-	Leistun	g N.	in Pfe	rdekra	ſt	(gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.					pro	Mete	r Kol	enges	hwind	igkeit					Kgr.
0,020 022	16,2 17,0	9, 8 10,8	8,9 9,8	7,8 8,6	6,5 7,1	5,4 5,9	4,8 5,3	3,8 4,2	7,3 8,1	6,6 7,3	5,7 6,4	4,7 5,2	3,8 4,2	3,3 3,7	2,5 2,8	6,9 (bei c ==
024 026	17,7 18,5	II,7 12,7	10,7 11,6	9,4 10,1	7,7 8,4	6,5	5,8 6,2	4,6 5,0	8,9	8,0 8,8	7,0 7,6	5,7 6,2	4,6	4,0	3,1	<i>è</i> = 1,16 m)
028	19,2	13,7	12,5	10,9	9,0	7,5	6,7	5,4	9,7	9,5	8,2	6,7	5,1 5,5	4,4 4,8	3,4 3,7	
0,030 032	19,8 20,5	14,7 15,7	I 3,3 I 4,2	11,7 12,5	9,7 10,3	8,1 8,6	7,2	5,8 6,1	II,3 I2,1	10,2	8,8 9,5	7,2	5,9 6,3	5,1 5,5	4,0 4,3	5,5 (1,23 m)
034 036	21,1 21.7	16,6 17,6	15,1 16,0	13,3 14,0	11,6	9,2 9,7	8,2 8,6	6,5	12,9	11,6 12,4	10,1	8,2 8,7	7,2	5,9	4,6 4,8	21
038	22,8	18,6	16,9	14,8	12,2	10,2	9,1	7,3	14,5	13,1	11,3	9,3	7,6	6,7	5,1	
0,040 042	و,22 مر23	19,6 20,6	17,8	15,6 16,4	I 2,9 I 3,5	10,8	9,6 10,1	7,7 8,0	15,3	13,8	12,6	10,3	8,0 8,5	7,0	5,4 5,7	4,7 (1,28 m)
044 046	24,0 24,6	21,5 22,5	19,6	17,2 17,9	14,2 14,8	11,9	10,6 11,0	8,4 8,8	16,9	15,3 16,0	I 3,2 I 3,9	10,8	8,9 9,3	7,8 8,2	6,0 6,3	
048	25,1 25,8	23,5	21,4	18,7	15,4	12,9	11,5	9,2	18,5	16,7	14,5	11,9	9,7	8,6	6,6	4.
0,050 053	26,4	24,5 25,9	22,2	19,5 20,7	16,1	13,5	12,0	9,6	19,3	17,5	15,2	12,4	10,1	8,9 9,5	6,9 7,4	4,3 (1,33 m)
056 059	27,1 27,8	27,4 28,9	24,9 26,2	21,8 23,0	18,1	15,1	13,4	10,8	21,8	19,7	17,1	13,9	II,4 I2,1	10,1	7,8 8,3	
062 0,065	28,6 29,9	30,3 31,8	27,6 28,9	24,2 25,3	20,0 21,0	16,7 17,5	14,9	11,9	24,2 25,5	21,9	19,0	15,5	12,7	II,2	8,7	3,5
068	29,s 30,s	33,3	30,2	26,5	21,9	18,3	16,3	13,1	26,7	24,1	21,0	17,1	14,0	12,4	9,2	(r,38 m) 2 0
071 074	31,s 31,s	34,7 36,2	31,5 32,9	27,7 28,8	22,9 23,9	19,1	17,8	13,7	27,9	25,2 26,3	22,0	17,9	14,7	13,6	10,1	20
077 0,080	32.4	37,7 39,1	34,2 35,6	30,0 31,2	24,8 25,8	20,8	18,5	14,8	30,4 31,6	27,4 28,6	23,9 24,9	19,5	16,0	14,1	II,o II,4	8,1
084 088	33,2 34,0	41,1 43,1	37,3 39,1	32,7 34,3	27,1 28,4	22,6	20,2 21,1	16,1	33,3	30,1 31,6	26,2 27,5	21,4	17,6	15,5	12,0 12,7	(1,43 m)
092 096	34,7 35,5	45,0	40,9	35,9	29,7	24,8	22,1	17,7	34,9 36,6	33,1	28,8	23,5	19,3	17,0	I 3,3	
0,100	36.0	47,0 48,9	42,7 44,5	37,4 39,0	30,9 32,2	25,9 26,9	23,0 24,0	19,2	38,3	34,6 36,1	30,1	24,6 25,7	20,2 21,1	17,8	I 3,9 I 4,5	2,7
105 110	37,1 38,0	51,4 53,8	46.7 48,9	40,9 42,9	33,8 35,5	28,3 29,6	25,2 26,4	20,2 21,1	42,1 44,2	38,0 40,0	33,1 34,8	27,0 28,4	22,2 23,4	19,6	15,3 16,1	(1,49 m)
115 120	38,8 39,7	56,3 58,7	51,1 53,3	44,8 46,8	37,1 38,7	31,0 32,3	27,6 28,8	22,1 23,0	46,3 48,4	41,9 43,8	36,4 38,1	29,8 31,1	24,5 25,6	21,6	16,8	
0,125	40.5	61,2	55,6	48,7	40,3	33,7	30,0	24,0	50,5	45,7	39,8	32,5	26,8	23,6	18,4	2,5
130 135	41,3 42,1	63,6 66,1	57,8 60,0	50,7 52,6	41,9 43,5	35,0 36,4	31,2 32,4	25,0 25,9	52,6 54,7	47,6 49,6	41,4	33,9 35,2	27,9 29,0	24,6 25,6	19,2	(1,55 m) 19
140 145	42,8 43,6	68,5 71,0	62,2 64,4	54,6 56,5	45,1 46,7	37,7	33,6 34,8	26,9 27,8	56,8 58,9	51,5 53,4	44,8 46,5	36,6 38,0	30,1 31,3	26,6 27,6	20,7	
0,150 155	44,4 45,1	73,4	66,7 68,9	58,4 60,4	48,3 50,0	40,4 41,7	36,0 37,2	28,8 29,8	61,1	55,3	48,1	39,3	32,4	28,6	22,3	2,2 (1,61 m)
160	45,8 46,5	75,8 78,3	71,1	62,3	51,6	43,1	38,4	30,7	63,2 65,4	57,2 59,2	49,8 51,5	40,7 42,1	33,5	29,6 30,6	23,1	• • • • • • •
165 170	47,2	80,7 83,2	73,3 75,6	64,3 66,2	53,2 54,8	44,4 45,8	39,6 40,8	31,7 32,6	67,5 69,6	61,1 63,0	53,2 54,9	43,5 44,9	35,8 37,0	31,6 32,6	24,7 25,5	
0,175 180	47,9 48,8	85,6 88,1	77,8 80,0	68,2 70,1	56,4 58,0	47,1 48,5	42,0 43,2	33,6 34,6	71,8 73,9	65,0 66,9	56,6 58,2	46,3 47,7	38,1 39,3	33,6 34,6	26,3 27,1	2,1 (1,66 m)
185 1 90	49,3 49,9	90,5 93,0	82,2 84,4	72,1 74,0	59,6 61,2	49,8 51,2	44,4 45,6	35,5 36,5	76,1 78,2	68,9 70,8	59,9 61,6	49,1	40,4	35,6	27,9 28,7	
195	50,s	95,4	86,7	76,0	62,8	52,5	46,8	37,4	80,3	72,7	63,3	50,4	41,6 42,7	36,6 37,6	29,5	
0,200 205	51,2 51,8	97,8 100,3	98,9 91,1	77,9 79, 9	64,5 66,1	53,8 55,2	48,0 49,2	38,4 39,4	82,5 84,7	74,7 76,6	65,0 66,7	53,2 54,6	43,8 45,0	38,7	30,3 31,1	1,9 (1,70 m)
210 215	52.6	102,7 105,2	93,4 95,6	81,8 83,8	67,7 69,3	56,s 57,9	50,4 51,6	40,3 41,3	86,8 89,0	78,6 80,6	68,4 70,2	56,0	46,2 47,3	40,7	31,9 32,7	18
220	53,1 53,7	107,6	97,8	85,7	70,9	59,2	52,8	42,2	91,1	82,5	71,9	58,8	48,5	42,8	33,5	
0,225 230	54,9 54,9	110,1 112,5	100,0 102,2	87,7 89,6	72,5 74,1	60,6 61,9	54,0 55,2	43,2 44,2	93,3 95,5	84,5 86,4	73,6 75,3	60,2	49,6 50,8	43,8 44,8	34,3 35,1	1,8 (1,74 m)
235 240	55,s 56,1	115,0	104,5	91,6 93,5	75,7 77,3	63,3 64,6	56,4 57,6	45,1 46,1	97,6 99,8	88,4 90,4	77,0 78,7	63,0	52,0 53,1	45,8 46,8	35,9 36,7	,
245	56,7	119,9	108,9	95,5	78,9	66,0	58,8	47,0	101,9	92,3	80,4	65,8	54,3	47,9	37,5	1.
0,250	<i>57 ,</i> 2	14,9	111,1 18,8	97,4 12,8	80,6	67,3	60,0 11, ₁	48,0 10,8	104,1	94,3	82,1	67,2	55,4	48,9	38,3	1,7 (1,78 m)
	C, =	12,5	11,9	11,5	11,4	11,7	11,9	12,9	gilt	ür gew	öhnl. Ma	asch. (a	uch rect	nts).		1

I. Serie, A.

Abs. Adm. Sp. $p = 5^{1/2}$ Kgr. od. Atm.

che	, 5			Fül	llur	$\log \frac{l}{l}$!				Fü	lluı	ng 4	, ;		2 C,'"u.C,
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,8	0,25	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,8	0,25	bei
		In	dicirte	Leist	ing N	in P	ferdekr	aft		Netto-	Leistun	g N.	in Pfe	rdekraf	ft.	7 0,885 (gew. Masch.)
O Qu.Met.	D Centm.									hwindi						Kgr.
0,250 255	57,3	122,3 124,7	111,1 113,4	97,4 99,4	80,6 82,2	67,3 68,7	60,0 61,2	48,0 49,0	104,1 106,3	94,3 96,2	82,1 83,8	67,2 68,6	55,4 56,6	48,9	38,3	1,8 (bei
260 265	57,8 58,4	127,2	115,6	101,3	83,8	70,0	62,4	49,9	108,5	98,2	85,5 87,2	70,0	57,7	49,9 51,0	39,1	c = 1,78 m)
270	59,0 59,5	129,6	117,8 120,0	103,3	85,4 87,0	7 ¹ ,4 72,7	63,6 64,8	50,9 51,8	I IO,7 I I 2,9	100,2	89,0	71,4 72,8	58,9 60,1	52,0 53,0	40,7 41,5	18
0,275 280	60,1 60,6	I 34,5 I 37,0	122,2 124,5	107,2	88,6 90,2	74,1 75,4	66,0 67,2	52,8 53,8	115,0	104,1	90,7 92,4	74,2 75,6	61,3	54,1 55,1	42,3 43,2	1,7 (1,82 m)
285 290	61,1 61,7	I 39,4 I 4 I ,9	126,7 128,9	111,1	91,8 93,5	76,8 78,1	68,4 69,6	54,7 55,7	119,4	108,1	94,1 95,8	77,° 78,4	63,6 64,8	56,1	44,0 44,8	
295	62,2	144,3	131,1	115,0	95,1	79,5	70,8	56,6	123,8	112,0	97,6	79,9	65,9	58,2	45,6	, ,
0,300 310	62,7 63,8	146,7	133,4 137,8	116,9	96,7 99,9	80,8 83,5	72,0 74,4	57,6 59,5	125,9	114,0	99,3 102,8	81,3 84,1	67,1	59,2 61,3	46,4 48,1	1,6 (1,85 m)
320 330	64,8 65,8	156,5	142,3 146,7	124,7 128,6	103,1	86,1 88,8	76,8 79,2	63,4	I 34,7 I 39,1	122,0	106,2	87,0 89,8	71,8 74,1	63,4 65,5	49,7 51,3	
340 0,350	66,8 67,1	166,3	151,2	132,5 136,4	109,6	91,5 94,2	81,6 84,0	65,3 67,2	143,5	129,9	113,2	92,7 95,5	70,5 78,9	67,5 69,6	53,° 54,6	1,5
360 370	68,1 69,1	176,1 181,0	160,1 164,5	I40,3 I44,2	116,0 119,2	96,9 99,6	86, ₄ 88,8	69,1 71,0	152,3 156,7	137,9	120,1	98,4	81,2 83,6	71,7	56,3 57,9	(t,91 m)
380 390	70,6 71,5	185,8 190,7	169,0 173,4	148,1	122,4 125,7	102,3 105,0	91,2 93,6	73,0	161,1	145,8	127,1	104,1	85,9 88,3	75,9	59,5 61,2	
0,400	72,4	195,6	177,8	155,8	128,9	107,7	96,0	74,9 76,8	169,9	153,8	134,0	109,7	90,6	77,9 80,0	62,8	1,4
410 420	7.3,3 74,2	200,5 205,4	182,3 186,7	159,7 163,6	132,1 135,4	110,4 113,1	98,4 100,8	78,7 80,6	174,3 178,8	157,9	137,5 141,0	112,6	93,0 95,4	82,1 84,2	64,4 66,1	(17,97 m) 17,5
430 440	75,1 76,0	210,3	191,2 195,6	167,5 171,4	138,6	115,8	103, 2 105,6	82,6 84,5	183,2 187,6	165,9 169,9	144,5 148,0	118,4	97,7	86,3 88,4	67,7 69,4	
0,450	76,8	220,1	200,1	175,3	145,0	121,1	108,0	86,4	192,1	173,9	151,5	124,1	102,5	90,5	71,0	1,3 (*,03 m)
460 470	77,1 78,5	225,0 229,9	204,5	179,2	148,2	123,8	110,4	88,3 90,2	196,5 200,9	178,0	155,0	127,0	104,8	92,6 94,7	72,7 74,3	(= /-3 ==/
480 490	79,3 80,2	234,8 239,6	213,4	187,0 190,9	154,7 157,9	131,9	115,2	92,2 94,1	205,3 209,8	186,0 190,0	162,0 165,5	132,7	109,6	96,8 98,9	77,6	
0,500 510	81,0 81,8	244,5 249,4	222,3	194,8 198,7	161,1 164,4	134,6 137,3	I 19,9 122,3	96,0 97,9	214,2	194,0 197,9	169,0 172,5	138,5 141,3	114,4 116,7	101,0	79,3 80,9	1,3 (2,08 m)
520 530	82,6 83,4	254,3 259,2	231,2 235,6	202,6 206,5	167,6 170,8	140,0 142,7	124,7	99,8	222,9 227,3	201,9 205,9	175,9 179,4	144,1	119,0 121,4	105,2	82,6 84,2	
540	84,3	264,1	240,1	210,4	174,0	145,4	129,5	103,7	231,7	209,8	182,8	149,8	123,7	109,3	85,8	• -
0,550 560	84,9 85,1	269,0 273,9	244,5 249,0	214,3 218,2	177,2	148,1	131,9 134,3	105,6	236,1 240,4	213,8	186,3 .189,7	152,6	126,1 128,4	111,4	87,5 89,1	1,2 (s,:s m)
570 580	86,5 87,2	278,8 283,7	253,4 257,9	222,1 226,0	183,7 186,9	153,4 156,1	136,7	109,4	244,8 249,2	221,7 225,7	193,2 196,6	158,3 161,1	130,7	115,5	90,7 92,4	
590 0.600	88,0 88,7	288,6	262,3 266,7	229,9	190,1	158,8	141,5	113,3	253,5	229,6	200,1	163,9	135,4	119,7	94,0	1,1
620	90.2	293,5 303,2	275,6	233,8 241,6	193,4. 199,8 206	161,5 166,9	148,7	115,2	257,9 2 66, 7	233,6 241,5	203,6 210,5	172,5 178	137,8	125,9	95,6 98,9 102	(2,16 m) 17
640 660	91,6 93,0	323	284 293	249 257	213	178	154 158	123	275 284	249 257	217	184	147 152	130 134	105	
680 0,700	94,4 95,8	333 342	302 311	265 273	219 226	183 188	163 168	131 134	293 302	265 273	231 238	195	157	138 143	112	1,1
720 740	97,2 98,5	352	320 329	281 288	232 239	194 199	173 178	1 38 142	311 319	281 289	245 252	201 207	16 6 171	147 151	115	(2,24 m)
760 780	99,8 101,1	372	338 347	296 304	245 25 I	205 210	182 187	146 150	328 337	297 305	259 266	212	175 180	155 159	122 125	
0,800	102.4	301	356	312	258	215	192	154	346	313	273	224	185	163	128	1,0 (2,31 m)
820 840	103,7 105,0	411	365 373	319 327	264 271	22I 226	197 202	157 161	355 363	321 329	280 287	229 235	190 194	168 172	132	\-/3· 48/
860 880	106,2 107,4	421	382 391	335 343	277 284	232 237	206 211	165 169	372 381	337 345	294 301	24I 247	199 204	176 180	138	
0,900 920	108,6 109,8	440	400 40g	351 358	290 297	242 248	216 221	173	390 399	353 361	308 315	252 258	208 213	184 189	145 148	0,9 (2,36 m)
940	111,0	460	418	366	303	253 258	226 230	180 184	407	369	322	264 269	218	193	151 155	
960 980	113,4	479	427 436	374 382	316	264	235	188	416 425	377 385	329 336	275	223	197 201	158	
1,000	114,5	489	445	390	322	269	240	192	434	393	343	281	232	205	161	0,8 (2,41 m)
	C'=	14, ₁ 10, ₆	13,0 10,1	12, ₀ 9, ₆	11, ₁ 9, ₇	10, ₅	10, ₃ 10, ₁	10, ₀ 10, ₉	gilt fi Hälft	ür exact e beträg	e Masch t (auch	., bei w links).	relchen (∪ ₄ " cir	ca die	16,5

I. Serie. A.

Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (nach Gooch, Stephenson . . .). Abs. Adm. Sp. p = 6 Kgr. od. Atm.

ا به	1							. p -	= 6 I	rgi. U				7.		
Wirksame olbenflich	Kolben- irchmesse				lur							llur				$2~C_i^{\prime\prime\prime}$ u. C_i
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	<u></u>	$\frac{L}{l} = 0.333$
0	D	In	dicirte	Leiste	$\frac{N}{c}$		ferdekr		<u> </u>		eistun	$g \frac{rv_n}{c}$	in Pfer	rdekraf	ì	(gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.		0.						engesc		Ĭ					Kgr.
0,020 022	16,2 17,0	10,9 12,0	8,8 9,7	7,3 8,1	6,2 6,8	5, 5 6,1	4,5 4,9	3,3 3,7	8,3 9,1	6,5 7,2	5,4 5,9	4,4 4,9	3,9 4,3	3,1 3,4	2,1 2,4	6,7 (bei c =
024 026	17,7 18,5	13,1 14,2	10,5 11,4	8,8 9,5	7,4 8,0	6,6 7,2	5,4 5,8	4,0 4,3	10,0	7,9 8,6	6,5	5,4 5,9	4,8 5,2	3,7 4,1	2,6 2,8	1,21 m)
028 0,0 3 0	19,2 19,8	15,3 16,4	12,3	10,2	8,6	7,7 8,3	6,3	4,6 5,0	11,8	9,3 10,0	7,7 8,s	6,3 6,8	5,6 6,0	4,4	3,1	5,2
032 034	20,5 21,1	17,5	13,2	11,7	9,3 9,9 10,5	8,9	7,2	5,3	13,6	10,7	8,8	7,3	6,5	4,8 5,1	3,3	(r,s9 m) 20
036	21,7	19,7	14,9	12,4	11,1	9,4	7,6 8,1	5,6 6,0	14,5	11,5	9,4	7,8 8,3	6,9 7,4	5,5 5,8	3,8 4,1	
038 0,040	22,s 22,9	20,8	16,7	13,9 14,6	11,7	10,5	9,0	6,3	16,3	12,9	10,6	8,8 9,3	7,8 8,2	6,2	4,3	4,5
042 044	23,5	22,9 24,0	18,4 19,3	15,4 16,1	13,0 13,6	11,6	9,4	7,0 7,3	18,1	14,3	11,8 12,4	9,8	8,7	6,9	4,8	(1,34 m)
046 048	24,s 25,1	25,1 26,2	20,2	16,8 17,6	14,2 14,8	12,7 13,3	10,3	7,6 8,0	19,9	15,8 16,5	13,0 13,5	10,7	9,6	7,6	5,3 5,6	
0,050	25,6	27,3	22,0	18,3	15,4	13,9	11,2	8,3	21,7	17,2	14,2	11,8	10,4	8,2	5,8	4,0
053 056	26,4 27,1	29,0 3 0,6	23,3 24,6	19,4 20,5	16,4	14,7 15,5	11,9	8,8 9,3	23,1 24,4	18,3 19,4	15,1	12,5 13,3	11,1	8,8 9,3	6,2 6,6	(1,39 m)
059 062	27,8 28,5	32,3 33,9	25,9 27,2	21,6 22,7	18,2	16,3 17,2	13,2	9,8	25,8 27,2	20,5 21,6	16,9	14,0 14,8	12,4	9,9	6,9 7,3	
0,065	29,2 29,9	35,5	28,6	23,8	20,1	18,0	14,6	10,8	28,6 30,0	22,7	18,7	15,6	13,8	10,9	7,7	8,4 (2,44 m)
068 071	30.5	37,2 38,8	29,9 31,2	24,9 26,0	21,0	19,7	15,3	11,3	31,3	23,8 24,9	19,6	16,3	14,4 15,1	11,5	8,1 8,5	19
074 077	31, ₂ 31, ₈	40,4 42,1	32,6 33,9	27,1 28,2	22,9 23,8	20,5 21,3	16,6	12,3	32,7 34,1	26,0 27,1	21,4 22,3	17,8	15,8	12,6	8,8 9,2	
0,080 084	32,4 33,2	43,7 45,9	35,1 36,9	29,3 30,8	24,7 25,9	22,2 23,3	18,0 18,9	13,3 14,0	35,5 37,3	28,2 29,6	23,2 24,4	19,3	17,2 18,1	13,6 14,3	9,6	8,1 (1,49 m)
088 092	34,0 34,7	48,1	38,6 40,4	32,2	27,2 28,4	24,4	19,8	14,6	39,2	31,1	25,7	21,4	19,0	15,1	10,7	
096	35,5	50,3 52,5	42,1	33,7 35,1	29,6	25,5 26,6	21,6	15,3	41,1 42,9	32,6 34,1	28,1	22,4	19,9	16,5	11,2	
0,100 105	36,2 37,1	54,7 57,4	43,9 46,1	36,6 38,4	30,9 32,4	27,7 29,1	22,5 23,6	16,6	44,8 47,2	35,6 37,5	29,4 30,9	24,5 25,8	21,7	17,3	I 2,2 I 2,9	2,7 (1,56 m)
110 115	38,0 38,8	60,1 62,8	48,3 50,5	40,3 42,1	34,0 35,5	30,5 31,8	24,7 25,8	18,3	49,6 51,9	39,4 41,3	32,5 34,0	27,1 28,4	24,0 25,2	19,1	13,6	
120	39,7	65,6	52,7	43,9	37,0	33,2	27,0	19,9	54,3	43,2	35,6	29,7	26,4	21,0	14,9	0 .
0,125 130	40,8	68,3 71,0	54,8 57,0	45,8 47,6	38,6 40,1	34,6 36,0	28,1	20,8	56,7 59,0	45,1 46,9	37,2 38,7	31,0 32,3	27,5 28,7	21,9	15,5	2,3 (1,62 m)
135 140	42,1 42,8	73,8 76,5	59,2 61,4	49,4 51,3	41,7 43,2	37,4 38,7	30,3 31,4	22,4 23,3	61,4 63,8	48,8 50,7	40,3 41,8	33,6 34,9	29,8 31,0	23,8 24,7	16,9	18
145 0,150	43,6 44,4	79,2 82,0	63,6	53,1	44,7	40,1	32,6	24,1	66, ₂ 68, ₅	52,6	43,4	36,2	32,2	25,6	18,2	o.
155	45,1 45,8	84,7	65,8 68,0	54,9 56,8	46,3 47,8	41,5 42,9	33,7	24,9 25,8	70,9	54,5 56,4	45,0 46,6	37,5 38,8	33,3	26,5 27,5	18,9	2,1 (1,68 m)
160 165	46,5	87,4 90,2	70,2 72,4	60,4	49,4 50,9	44,3	35,9	26,6 27,4	73,3 75,7	58,3 60,2	48,1 49,7	40,1 41,5	35,7 36,9	28,4 29,3	20,2	
0,175	47,9	92,9 95,6	74,6 76,8	62,2 64,1	52,5 54,0	47,1	38,2	28,2 29,1	78,1 80,5	62,1 64,0	51,3 52,9	42,8 44,1	38,0 39,2	30,3	21,6	1,9
180 185	48,6 49,8	98,4	79,0 81,2	65,9	55,5	49,8	40,4 41,5	29,9	82,9 85,3	65,9 67,9	54,5 56,0	45,4 46,7	40,4 41,6	32,2	23,0	(1,73 m)
190 195	49,9 50,8	103,8	83,4	69,6	58,6	52,6	42,7	31,6	87,7	69,8	57,6	48,1	42,8	33,1	23,6	
0,200	51,2	109,3	85,6	71,4	60,2	54,0 55,4	43,8	3 ² ,4 33, ²	90,1	71,7 73,6	59,2 60,8	49,4 50,7	43,9 45,1	35,9	25,0 25,6	1,8
205 210	51,8	I I 2,0 I I 4,8	90,0 92,2	75,1 76,9	63,3	56,8 58,2	46,1 47,2	34,1	94,9 97,4	75,5 77,5	62,4	52,1 53,4	46,3	36,9 37,8	26,3 27,0	(1,78 m) 27 8
215 220	53,1 53,7	117,5 120,2	94,4 96,6	78,7 80,6	66,4 67,9	59,5 60,9	48,3 49,4	35,7 36,6	99,8 IO2,2	79,4 81,3	65,6 67,2	54,7 56,1	48,7 49,9	38,8	27,7 28,4	
0.225	54.3	123,0	98,7	82,4	69,4	62,3	50,5	37,4	104,6	83,2	68,8	57,4	51,1	40,7	29,0	1,7
230 235	54,9 55,s	125,7	100,9	84,2 86,0	71,0 72,5	63,7	51,7 52,8	38,2 39,0	107,0	85,2 87,1	70,4 72,0	58,8 60,1	52,3 53,4	41,6 42,6	29,7 30,4	(1,8s m.)
240 245	56,1 56,7	131,2 133,9	105,3	87,9 89,7	74,1 75,6	66,4 67,8	53,9 55,0	39,9 40,7	111,9 114,3	91,0	73,6 75,2	61,4 62,8	54,6 55,8	43,5 44,5	31,1 31,8	
0,250	57,3	136,6	109,7	91,5	77,2	69,2	56,2	41,5	116,8	92,9	76,8	64,1	57,0	45,4	32,4	1,6 (1,86 m)
	£C₁′.≡	14, ₄ 12, ₄	12,4 11,3	11,5 11,1	10,9 11,9	10,6 11,8	10, ₂ 12, ₂	9,8 13,6	gilt fü	r gew öl	hni. Mas	ch. (auc	h rechts	s).	•	(1,00)
	1	'	1		!		1	(1 -							•

Abs. Adm. Sp. p = 6 Kgr. od. Atm.

De Che	- L			Fü	lluı		, ,			xgr. o		lluı	ng-	!, !		2C," u.C,
Wirksame Kolbenfäche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3		0,20	bei $\frac{l_i}{l} = 0.3$
0	D D	In	dicirte	Leist	ung N	in P	ferd e kı	raft	1	Netto-	Leistun	$g \frac{N_{p}}{c}$	in Pfe	rdekraf	t	(gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.						Mete		<u> </u>	T			1	1		Kgr.
0,250 255	57,8 57,8	136,6 139,4	109,7	91,5 93,4	77,2 78,7	69,2 70,6	56,2 57,3 58,4	41,5 42,4	116,8	92,9 94,9	76,8 78,4	64,1 65,4	57,0 58,2	45,4 46,4	32,4 33,1	1,7 (bei c ==
260 265	58,4 59,0		114,1 116,3	95,2 97,0	80,3 81,8	72,0 73,4	58,4 59,5 60,7	43,2 44,0	121,6	96,8 98,8	80,0 81,6	66,8 68,1	59,4 60,6	47,3 48,3	33,8 34,5	1,86 m) 17,2
270 0,275	59,s 60,1	147,6 150,3	118,5	98,9	83,3 84,9	74,8 76,1	60,7 61,8	44,9 45,7	126,5	100,7	83,2 84,8	69,5 70,8	61,8	49,3 50,2	35,2	1,6
280 285	60,6	153,0	122,9	102,5	86,4 88,0	77,5 78,9	62,9 64,0	46,5 47,3	131,4	104,6	86,4 88,0	72,2 73,5	64,2	51,s 52,1	35,9 36,6 37,3	(1,90 m)
290 295	61,7 62,2	158,5	127,3	106,2	89,5	80,3 81,7	65,1	48,2 49,0	136,3	108,5	89,6	74,9 76,2	66,6	53,1	38,0 38,7	
0,300	62.7	164,0	131,7	109,8	92,6	81.1	67.4	49,8	141,2	112,4	91,3	77.5	69,0	55,0	39,3	1,5
310 320	63,s 64,s 65,s	169,4	136,1 140,5	113,5	95,7 98,8	85,9 88,6	69,7 71,9	51,5 53,2	146,1 151,0	116,3	96,1 99,4	80,2 82,9	71,4	56,9 58,9	40,7 42,1	(1,93 m)
330 340	65,s 66,s	180,4 185,8	144,9	120,8	101,9	91,4 94,2	74,2 76,4	54,8 56,5	155,9 160,9	124,1	102,6	85,7 88,4	76,3 78,7	60,8	43,5 44,9	
0,350 360	67,1 68,1	191,3	153,6 158,0	128,1	1,801	96,9 99,7	78,7 80,9	58,1	165,8 170,7	132,0	109,1	91,1	81,1 83,5	64,7 66,6	46,3	1,4 (s,com)
370	69,7 70,6	202,3	162,4	135,5	114,2	102,5	83.2	59,8 61,5	175,6	135,9	115,6	93,8 96,5	85,9	68,5	47,7 49,1	(1,00)
380 390	71,5	207,7 213,2	166,8	139,1 142,8	117,3	105,2	85,4 87,7	63,1 64,8	180,5 185,5	143,7	118,9	99,2 101,9	88,4 90,8	70,4 72,4	50,5 51,9	
0,400 410	72,s 73,s	218,6 2 24, 1	175,6 180,0	146,5 150,1	123,5 126,6	110,8	89,9 92,1	66,5 68,1	190,4 195,3	151,6	125,3	104,7	93,2 95,6	74,3 76,3	53,2 54,6	1,3 (2,06 m)
420 430	74,3 75,1	229,5 235,0	184,4 188,7	153,8	129,7	116,3	94,4 96,6	69,8 71,4	200,3 205,3	159,5 163,5	131,9	110,1	98,0 100,5	78,2 80,2	56,0 57,5	16,1
440	76,0	240,5	193,1	161,1	135,8	121,9	98,9	73,1	210,2	167,4	1 38,5	115,6	102,9	82,1	58,9	
0,450 460	76,8 77,7	246,0 251,4	197,5	164,8 168,4	138,9	124,6	101,1		215,2 220,1	171,4	141,7	118,4	105,4	84,1 86,0	60,3 61,7	1,3 (2,12 m)
470 480	78,s 79,s	256,9 262,4	206,3 210,7	172,1 175,7	145,1	130,2 132,9	105,6	79.7	225,1 230,1	179,3	148,3	123,8	110,2 112,7	88,0 89,9	63,1 64,5	
490 0,500	80,2 81,0	267,8 273,3	215,1	179,4 183,1	151,3	135,7	110,1	81,4 83,1	235,0 240,0	187,2	154,9	129,3	115,1	91,9	65,9 67,3	1,2
510 520	81,8 82,6	278,7 284,2	223,9	186,7 190,4	157,4 160,5	141,2 144,0	114,6	84,7 86,4	244,9 249,8	195,1	161,3 164,6	134,8 137,5	120,0	95,8 97,7	68,7 70,1	(s,17 m)
530 540	83,4 84,3	289,7 295,1	232,6 237,0	194,0 197,7	163,6 166,7	146,8 149,5	119,1	88,0 89,7	254,7 259,6	202,9	167,8 171,0	140,2	124,8 127,2	99,6	71,4 72,8	
0,550	84.9	300,6	241,4	201,4	169,8	152,3	123,6	91,4	264,5	210,7	174,3	145,6	129,6	103,5	74,2	1,2
5 6 0	85,7 86,5	306,1 311,6	245,8 250,2	205,0 208,7	172,9 176,0	155,1 157,9	125,8 128,1	93,0 94,7	269,4 274,3	214,6 218,5	177,5	148,3	132,0 134,4	105,4	75,6	(2,92 m)
580 5 9 0	87,2 88,0	317,0 322,5	254,6 259,0	212,3 216,0	179,1 182,2	160,6 163,4	I 30,3 I 32,6	96,3 98,0	279, ² 284,1	222,4 226,3	184,0 187,2	153,7 156,4	1 36,9 1 39,3	109,3	78,4 79,8	
0,600 62 0	88,7 90,3	327,9 338,8	263,4 272,1	219,7 227,0	185,2 191,4	166,2 171,7	1 34,8 I 30.3	99,7	289,0 298,9	230,3 238,1	190,5 197,0	159,1 164,6	141,7	113,2	81,2 84,0	l,1 (2.26 m)
640 660	91,s 93,o	349,8	280,9	234,3	197,6	177,2	143,8	106,3	308,7	245,9	203,5	170,0	151,4	120,9	86,8 89,5	
680	94,4	371,6	298,5	249,0	209,9	188,3	152,8	113,0	328,4	261,6	216,4	180,9	161,1	128,6	92,3	
0,700 720	95,8 97,2	382,6 393,5	307,3 316,0	256,3 263,6	216,1	193,9 199,4	157,3	116,3	348,0		222,9	186,3 191,7	165,9	132,5	95,1 97,9	1,0 (2,34 m)
740 760		404 415	325 334	271 278	228 235	205 210	166 171	123 126	358 368	285 293	236 242	197 203	176	140	101	
780 0,800	101,1	426 437	342 351	286 293	241 247	216	175 180	130	378 387	301 30g	249 255	208	185	148 152	106	0,9
820 840	103,7 105,0	448	360 369	300 308	253	227	184	136 140	397 407	317 324	262 268	219 224	195	156	112	(2,41 m)
860 880	106,2 107,4	470	377	315	259 265	238	193	143	417	332	275 281	230	205 210	164 167	117	
0,900	108€	402	386 395	322 329	272 278	244 249	198	146	427 437	340 348	288	235 24 I	214	171	123	0,9
920 940	109,8 111,0	503 514	404 413	337· 344	284 290	255 260	207 211	153 156	447 457	356 364	294 301	246 252	219 224	175 179	126 129	(2,47 m)
960 980	112,3 113,4	525	421 430	351 359	296 302	266 271	216	159 163	466 476	372 380	308 314	257 263	229 234	183 187	132 134	
1,000		547	439	366	309	277	225	166	486	387	321	268	239	191	137	0,8
	C _i ' =	13, ₆ 10, ₆	11,6 9,6	10, ₇ 9, ₈	10, ₁ 9, ₆	9, ₈ 9, ₇	9,4 10,4	9, ₀ 11, ₆	gilt fi Hälft				velchen	C _i " di	rca die	(2,52 m) 16

Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (nach Gooch, Stephenson . . .).

Abs. Adm. Sp. $p = \mathbb{G}^{1/2}$ Kgr. &d. Atm.

ne iche	sser.			Fül	lur	ıg -	;				Fü	lluı	ng -	l, İ		2C,"u.C,
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	bei 1/2 = 0,333
> <u>%</u>	D	In	dicirte	Leist	ung N	in F	ferdek	raft	1	Netto-I	eistur	g N.	in Pfe	rdekrai	Rt .	(gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.					pro	Mete	Kolt	engesc	hwindi	gkeit					Kgr.
0,020 022	16,2 17,0	12,1 13,3	9,8 10,7	8, s 9,0	7,0 7,7	6,3 6,9	5,1 5,7	3,9 4,2	9 2 10,2	7,3 8,1	6,0 6,7	5,1 5,6	4,5 5,0	3,6 4,0	2,5 2,8	6 ,3 (bei
024 026	17,7	14,5	11,7	9,8	8,4	7,5 8,2	6,2	4,6	11,1	8,9	7,3 8,0	6,2	5,5	4,4	3,1	ė == 1,06 m)
028	18,5 19,2	15,7 16,9	12,7 13,6	10,7 11,5	9,8	8,8	7,2	5,0 5,4	12,1 13,1	9,7 10,4	8,6	7,3	6,0 6,5	4,8 5,1	3,4 3,7	
0,030 032	19,8 20,5	18,1	14,6 15,6	12,3	10,5 11,2	9,4 10,1	7,7 8,2	5,8 6,2	14,1 15,1	II,2 I2,0	9,3	7,8 8,3	6,9 7,4	5,5 5,9	4,0 4,2	4,8 (1,35 m)
034 036	21,1	20,5 21,8	16,6 17,6	13,9 14,8	II,9 I2,6	10,7 11,3	8,7 9,3	6,6 6,9	16,1 17,1	12,8 13,6	10,6 11,3	8,9 9,5	7,9 8,4	6,3	4,5 4,8	19
038	22,3	23,0	18,6	15,6	13,3	11,9	9,8	7,3	18,1	14,4	12,0	10,0	8,9	7,1	5,1	
0,040 042	22,9 23,5	24,2 25,4	19,6	16,4	14,0	12,6	10,3	7,7 8,1	19,1	15,2	12,6 13,3	10,6	9,4 9,9	7,5	5,4 5,7	4,1 (1,40 m)
044 046	24,0 24,6	26,6 27,8	21,5 22,5	18,0 18,9	15,4 16,0	13,8 14,5	11,3	8,5 8,9	21,1 22,1	16,8	14,0	11,7	10,4 10,9	8,3 8,7	6,0 6,3	
048	25,1	29,0	23,5	19,7	16,7	15,1	12,3	9,3	23,1	18,4	15,3	12,8	11,4	9,1	6,6	_
0,050 053	25,6 26,4	30,2 32,0	24,4 25,9	20,5 21,7	17,4 18,5	15,7 16,7	12,9 13,6	9,6 10,2	24,1 25,6	19,2 20,5	16,0 17,0	13,4 14,2	I 2,0 I 2,7	9,6 10,2	6,9 7,3	8,6 (1,45 m)
056 059	27,1 27,8	33,8 35,6	27,3 28,8	23,0 24,2	19,5	17,6	14,4 15,2	10,8	27,1	21,7	18,0 19,0	15,1	I 3,5 I 4,3	10,8	7,8 8,s	
062	28,5	37,4	30,3	25,4	21,6	19,5	15,9	12,0	30,2	24,1	20,0	16,8	15,0	12,1	8,7	
0,065 068	29,2 29,9	39,3 41,1	31,7 33,2	26,7 27,9	22,6 23,7	20,4 21,4	16,7	12,5	31,7 33,2	25,3 26,6	21,1 22,1	17,7	15,8 16,6	I 2,7 I 3,3	9,1 9,6	8,9 (1,50 m)
071 074	30,5	42,9 44,7	34,6 36,1	29,1 30,3	24,7 25,7	22,3 23,2	18,3	13,7	34,8 36,3	27,8 29,0	23,1 24,1	19,4	17,4	13,9	10,0	18
077	31,8	46,5	37,6	31,6	26,8	24,2	19,8	14,9	37,8	30,2	25,1	21,1	18,9	15,2	10,9	
0,080 084	32,4 33,2	48,3 50,7	39,1 41,0	32,8 34,4	27,9 29,3	25,1 26,4	20,6	15,4	39,3 41,4	31,5 33,1	26,2 27,5	22,0 23,1	19,6	15,8 16,6	II,4 I2,0	2,8 (1,56 m)
088 092	34,0 34,7	53,2 55,6	43,0 44,9	36,1 37,7	30,6 32,0	27,7 28,9	22,6	16,9	43,5 45,5	34,8 36,5	28,9 30,3	24,3 25,5	21,7 22,8	17,5	12,6	
096	30,5	58,0	46,9	39,4	33,4	30,2	24,7	18,5	47,6	38,1	31,7	26,6	23,8	19,1	13,8	
0,100 105	36,2 37,1	60,4 63,4	48,8 51,3	41,0 43,1	34,8 36,6	31,4 33,0	25,7 27,0	19,3	49,7 52,3	39,8 41,9	33,1 34,8	27,8 29,3	24,9 26,2	20,0 21,1	14,5 15,2	2,5 (1,63 m)
110 115	38,0 38,8	66,4 69,5	53,7 56,2	45,1 47,2	38,3 40,1	34,6 36,1	28,3 29,6	21,s 22,1	55,0 57,6	44,0 46,1	36,6 38,3	30,8	27,5 28,9	22,1 23,2	16,0 16,8	
120	39,7	72,5	58,6	49,2	41,8	37,7	30,9	23,1	60,2	48,2	40,1	33,7	30,2	24,3	17,6	
0,125 130	40,5	75,5 78,5	61,0 63,5	51,3 53,3	43,5 45,3	39,3 40,8	32,2 33,5	24,1 25,0	62,8 65,5	50,3 52,4	41,8 43,6	35,2 36,7	31,5 32,8	25,3 26,4	18,4 19,1	2,8 (1,69 m) 17,3
135 140	42,1	81,5 84,6	65,9 68,4	55,4 57,4	47,0 48,8	42,4 44,0	34,8 36,0	26,0 26,9	68,1 70,7	54,5 56,7	45,3	38,2	34,2 35,5	27,5	19,9	و, 17
145	43,6	87,6	70,8	59,5	50,5	45,5	37,3	27,9	73,4	58,8	48,8	41,1	36,8	29,6	21,5	_
0,150 155	44,4 45,1	90,6 93,6	73,2	61,5	52,2 54,0	47,1 48,7	38,6 39,9	28,9 29,8	76,0 78,6	60,8	50,6 52,4	42,6 44,1	38,1 39,5	30,7	22,2	2,0 (1,75 m)
160 165	45,8 46,5	9 6, 6	78,1 80,6	65,6 67,7	55,7 57, 5	50,3 51,8	41,2 42,5	30,8	81,3	65,1	54,2 56,0	45,6 47,1	40,8 42,1	32,9 34,0	23,8 24,6	
170	47,2	102,7	83,0	69,7	59,2	53,4	43,7	32,7	86,6	69,4	57,7	48,6	43,5	35,0	25,4	1.
0,175 180	47,9 48,6	105,7	85,4 87,9	71,8 73,8	60,9	55,0 56,5	45,0 46,3	33,7 34,6	89,3 91,9	71,5 73,7	59,5 61,3	50,1 51,6	44,8 46,2	36,1	26,2 27,0	1,9 (1,80 m)
185 190	49,3	111,7 114,8	90,3 92,8	75,9 77,9	64,4 66,2	58,1 59,7	47,6 48,9	35,6 36,6	94,6	75,8 78,0	63,1 64,9	53,1 54,6	47,5 48,8	38,3	27,8 28,6	
195 0,200	50 ₆	117,8	95,2	80,0	67,9	61,3	50,2	37,5	99,9	80,1	66,6	56,1	50,2	40,5	29,4	, .
205	51,2 51,8	120,8	97,7 100,1	82,0	69,7 71,4	62,8 64,4	51,4 52,7	38,5 39,5	102,5	82,2 84,3	68,4 70,2	57,6	51,6	41,6	30,2 31,0	1,7 (1,85 ta)
210 215	52,5 53,1	126,8	102,5 105,0	86,1 88,2	73,1	66,0 67,5	54,0 55,3	40,4 41,4	107,9	86,5 88,7	73,8	60,6 62,1	54,3 55,6	43,8 44,9	31,8 32,6	17
220 0,225	53,7 54,3	132,9	107,4	90,2	76,6	69,1	56,6	42,4	113,3	90,8	75,6	63,6	57,0	46,0	33,4	1 ,
230	54,9	135,9	109,9	92,3 94,3	78,4 80,1	70,7 72,3	57,9 59,2	43,3	115,9	93,0	77,4 79,2	65,1	58,4 59,7	47,1	34, 2 35,0	1,6 (1,90 m)
235 240	55,5 56,1	141,9	114,7 117,2	96,4 98,4	81,8 83,6	7 3,8 75,4	60,5	45,2 46,2	121,3 124,0	97,3 99,5	81,0 82,8	68,1 69,6	61,1 62,4	49,3 50,4	35,8 36,6	
245 0,250	56,7 57,8	148,0	119,6	100,5	85,3	<i>77,</i> °	63,1	47,2	126,7	101,6	84,6	71,2	63,8	51,5	37,4	1.
J,250	1	151,0	122,1	102,5	87,1 10,6	78,5 10,4	9,9	48,1 9,5	129,4	103,7	· ·	72,7	65,1	52,5	38,2	1,5 (1,94 m)
U	"≡ "C'"≡	12,4	11,3	11,0	11,0	11,9	11,8	13,0	gilt	ür gewö	ihnl. M	asch. (au	ich rech	ts).		

Abs. Adm. Sp. $p = \mathbb{G}^{1}/2$ Kgr. od. Atm.

ine ische	n-			Fül	lur	$g \frac{1}{7}$!				Fü	llur	ıg -	i.		2C,'''u.C,
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	bei'; = 0,8
0	D D	In	dicirte	Leist	ing N	in P	ferd ek r	aft	1	Netto-1	Leistun	g N _s	in Pfe	rdekraí	t	(gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.					pro 1	Mete	Kolt	engesc	hwindi	gkeit					Kgr.
0,250 255	57,3 57,8	151,0 154,0	122,1 124,5	102,5	87,1 88,8	78,5 80,1	64,3 65,6	48,1 49,1	129,4 132,1	103,7	86,4 88,2	72,7 74,2	65,1 66,5	52,5 53,6	38,2 39,0	1,5 (bei
260 265	58,4 59,0	157,0	127,0	106,6	90,6 92,3	81,7 83,2	66,9 68,s	50,1 51,0	134,8 137,5	108,1	90,0 91,8	75,8 77,3	67,9	54,7	39,8 40,6	c == 1,94 m)
270	59,5	163,1	131,8	1 1.0,7	94,0	84,8	69,5	52,0	140,2	112,4	93,6	78,8	70,6	55,8 56,9	41,4	ترن.
0,275 280	60,1 60,6	166,1 169,1	I 34,3 I 36,7	112,8 114,8	95,8 97,5	86,4 88,0	70,8 72,0	52,9 53,9	142,9 145,6	114,6	95,4 97,2	80,3 81,9	72,0 73,4	58,1 59,2	42,2 43,0	1,5 (1,98 m)
285 290	61,1 61,7	172,1 175,2	139,2 141,6	116,9	99,3 0,101	89,5 91,1	73,3 74,6	54,9 55,8	148,3 151,1	118,9	99,1	83,4 84,9	74,7 76,1	60,3	43,9	
295	62,3	178,2	144,0	121,0	102,7	92,7	75,9	56,8	153,8	123,3	102,7	86,5	77,5	62,5	45,5	• .
0,300 310	62,7 63,8	181,2	146,5	123,0	104,5	94,2	77,2 79,7	57,8 59,7	156,4	125,4	104,5	91,0	78,8 81,6	63,6	46,3 47,9	l,4 (2,01 m)
320 330	64,8 65,8	193,3	150,3	131,2	111,4	100,5	82,3 84,9	63,6	167,3 172,8	134,2	111,8	94,1	84,3 87,1	68,0 70,3	49,5 51,1	
340 0,350	66,8 67,1	205,4	171,0	139,4	118,4	106,8	87,4 90,0	65,5	178,2	143,0	119,1	100,2	92,6	72,5	52,8 54,4	1,3
360 370	68,7 69,7	217,4	175,9	147,6	125,4	113,1	92,6 95,2	69,3	189,1	151,7	126,4	106,4	95,4 98,1	74,7	56,0	(2,08 m)
380 390	70,6 71,5	229,5	185,6	155,8	132,3	119,4	95,2 97,7 100,3	73,2	194,6	160,5	130,0	112,5	100,9	79,2 81,4	57,7 59,3	
0,400	72,4	235,6 241,6	195,3	159,9 164,0	1 35,8	122,5	100,3	75,1	205,5	164,9	137,3	115,6	103,7	83,6 85,9	62,5	1,9
410 420	73,3	247,6 253,7	200,2 205,1	168,1	142,8	128,8	105,5		216,4 221,9	173,6 178,0	144,6	121,8	109,2	88,1 90,4	64,2 65,8	(2,14 m) 16,2
430 440	75,1 76,0	259,7 265,8	210,0	176,3	149,8	135,1	110,6		227,4 232,9	182,4 186,8	152,0 155,7	128,0	114,8	92,6	67,5 69,1	·
0,450	76,8	271,8	219,7	184,5	156,7	141,4	115,7	86,7	238,4	191,2	159,4	134,2	120,3	97,1	70,8	1,1
460 470	77,7 78,5	277,8 283,9	229,5	188,6	160,2	144,5	118,3 120,9	90,5	243,9 249,4	195,6	163,0 166,7	137,3	123,1	99,4 101,6	72,4 74,1	(2,20 m)
480 490	79,3 80,2	289,9 296,0	234,4 239,2	196,8	167,2 170,6	150,8	123,4	92,5 94,4	254,9 260,4	204,5 208,9	170,4	143,5	128,7	103,9	75,7	
0,500 510	81,0 81,8	302,0 308,0	244,1 249,0	205,0 209,1	174,1 177,6	157,1	128,6	96,3 98,2	265,9 271,3	213,3	177,8 181,4	149,7	134,2	108,4	79,° 80,6	l,1 (2,26 m)
520 530	82,6 83,4	314,1 320,1	253,9 258,8	213,2	181,1	163,3	133,7	100,1	276,7 282,1	222,0	185,0	152,8	137,0	112,8	82,3	(0,20 _)
540	84,2	326,2	263,7	221,4	188,1	169,6	1 38,9	104,0	287,6	230,7	192,3	158,9	142,5	115,1	83,9 85,5	
0,550 560	84,9 85,7	332,2 338,2	268,5 273,4	225,5 229,6	191,5	172,8 175,9	141,5 144,0	105,9	293,0	235,1 239,5	196,0	165,1	148,0 150,7	119,5	87,s 88,8	1,1 (2,31 m)
570 580	86,5 87,2	344,3 350,3	278,3 283,2	233,7 237,8	198,5	179,0	146,6	109,8	303,9 309,3	243,8 248,2	203,2	171,2	153,5 156,2	124,0 126,2	90,4 92,1	
590	88,0	356,4	288,1	241,9	205,5	185,3	151,7	113,6	314,7	252,5	210,5	177,4	159,0	128,5	93,7	_
0,600 620	88,7 90,2	362,4 374,5	293,0 302,7	246,0 254,2	209,0	188,5	154,3	115,5	320,2 331,0	256,9 265,7	214,1	180,4 186,6	161,8	130,6	95,3 98,6	I,0 (2,35 m)
640 660	91,s 93,o	399	313 322	262 27 I	223	201 207	165 170	123	342 353	²⁷⁴ 283	229 236	193	173 178	140 144	102	15,8
680 0,700	94,4 95,8	411 423	33 ² 34 ²	279 287	237 244	214	175 180	131	364 375	292 301	243	205	184 189	148	108	Δο
720 740	97,3 98,5	435	352 361	295 303	251 258	226 232	185	139	385	309	251 258	217	195	153	112	0,9 (2,43 m)
760 780	99,8	459	371	312	265	239	195	146	396 407	318 327	265 272	223	200	166	118	
0.800	101, ₁	483	381 391	320 328	272 279	245 25 I	201 206	150 154	418 429	336 344	280 287	236	211	171	125	0,9
820 840	103,7 105.0	495 507	400 410	336 344	286 293	258 264	211 216	158 162	44Ó 451	353 362	294 302	248 254	222	180 184	131	(2,51 m)
860 880	106,2	519 532	420 430	353 361	300 307	270 276	22I 226	166 169	462 473	371 379	309 316	260 267	234 239	189	138 141	
0,900	108.6	544	439	369	313	283	231	173	484	388	324	273	245	198	144	0,8
920 940	109,8 111,0	568	449 459	377 385	320 327	289 295	237 242	177	49 5 505	397 406	331 338	279 285	250 256	202	148 151	(2,57 m)
960 980		580 592	469 479	394 402	334 341	302 308	247 252	185 189	516 527	414 423	346 353	29I 297	261 267	211 216	154 158	
1,000	114,5	604	488	410	348	314	² 57	193	538	432	360	304	272	220	161	0,8
	C ₁ ' =	18, ₄ 10, ₅	11,3 9,6	10, ₄ 9, ₃	9,8 9,4	9, ₆ 9, ₈	9, ₁ 10, ₀	8, ₇	güt fi Hälft	l ir exact e beträg	e Masc l t (auch	., bei w links).	relchen	C ₆ " cir	ca die	(2,62 m) 15,5

Hrabák, Hilfsbuch f. Dampfmasch.-Techn.

Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (nach Gooch, Stephenson . . .).

					А	bs. A	dm. Sp). p =	= 7 K	gr. od	. Atm.					
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser				lur	g /	, 				Fü	llu	ng -	ł, ł		2 C;" u. C; bei
Wirksame olbenfläch	Kolben- urchmes	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	bei $\frac{1}{2} = 0.333$
0	D D	In	dicirte	Leist	ung N	in F	ferdek	raft	1	Netto-I	Leistun	$g \frac{N_{\bullet}}{c}$	in Pfe	rdekrai	īt.	(gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.					pro	Mete	r Koll	engesc	hwindi	gkeit					Kgr.
0,020 022	16,2 17,0	13,2 14,6	10,8	9,1 10,0	7,8 8,5	7,° 7,7	5,8 6,4	4,4 4,8	IO,1 II,2	8,ı 9,0	6,8 7,5	5,7 6,3	5,1 5,6	4,1 4,6	3,0 3,3	5,7 (bei
024 026	17,7 18,5	15,9 17,2	12,9 14,0	10,9 11,8	9,3 10,1	8,4 9,1	7,0 7,5	5,3 5,7	12,2 13,3	9,8 10,7	8,2 8,9	6,9	6,2	5,0	3,6	c == 1,31 m)
028	19,2	18,5	15,1	12,7	10,9	9,8	8,1	6,1	14,4	11,5	9,6	7,5 8,1	7,3	5,5 5,9	3,9 4,3	
0.030 032	19,8 20,5	19,8	16,1	13,6 14,5	11,6	IO,5 II,2	8,7 9,3	6,6 7,0	15,5	12,4 13,3	10,4 11,1	9,4	7,8	6,3 6,8	4,6 4,9	4,5 (1,40 m)
034 036	21, ₁ 21, ₇	22,5 23,8	18,3	15,4 16,4	13,2 14,0	II,9 I2,6	9,9 10,4	7,4 7,9	17,7 18,8	14,2 15,1	11,8 12,6	10,6 10,6	9,0 9,6	7,3 7,7	5,3 5,6	18,5
038 0,040	22,s 22,s	25,1 26,4	20,4 21,5	17,3	14,8 15,5	13,3 14,0	11,0	8,3 8,8	19,9	15,9	13,3	11,3	10,1	8,2	5,9	4.
042 044	23,5 24,0	27,8	22,6	19,1	16,3	14,7	12,2	9,2	21,0 22,1	16,8	14,1	11,9	10,7	9,1	6,3 6,6	4,0 (1,46 m)
046	24,6 24,6 25,1	29,1 30,4	23,7 24,8	20,9	17,1	15,4	13,3	9,6	23,2 24,3	18,6	15,5 16,3	13,8	11,8	10,0	7,0 7.3	
048 0,050	25,6	31,7	25,8 26,9	21,8	18,6 19,4	16,8	13,9	10,5	25,4 26,4	20,2	17,0	14,4	13,0	10,5	7,6 8,0	3,3
053 056	26,₄ 27,₁	35,1 37,0	28,5 30,1	24,1 25,4	20,6	18,6	15,4 16,2	11,6	28,1 29,8	22,6 24,0	18,9	16,0 16,9	14,4	11,6	8,5 9,0	(1,51 m)
059 062	27,8 28,5	39,0 41,0	31,7 33,3	26,8 28,1	22,9 24,0	20,7 21,8	17,1	12,9 13,6	31,5 33,2	25,3 26,7	21,2 22,3	17,9	16,1	13,0	9,5 10,0	
0,065	29,2 29,9	43,0	34,9	29,5	25,2	22,8	18,8	14,2	34,8	28,0	23,4	19,8	17,8	14,4	10,6	2,9
068 071	30,5	45,0 46,9	36,5 38,2	30,9 32,2	26,4 27,5	23,9 24,9	19,7 20,6	14,9	36,5 38,2	29,4 30,7	24,6 25,7	20,8 21,7	18,7	15,1	11,1	(1,56 m) 17,4
074 077	31,s 31,s	48,9 50,9	39,8 41,4	33,6 34,9	28,7 29,8	26,0 27,0	21,5	16,2 16,9	39,9 41,6	32,1 33,4	26,8 27,9	22,7	20,4 21,2	16,5	12,1 12,6	
0,080 084	32,4 33,2	52,9 55,6	43,° 45,²	36,3 38,1	31,0 32,6	28,1 29,5	23,2 24,3	17,5	43,2 45,5	34,8 36,6	29,1 30,6	24,6	22,1	18,0 18,9	13,1	2,6 (1,62 m)
088 092	34,0 34,7	58,2 60,9	47,3	40,0 41,8	34,1 35,7	30,9 32,3	25,5	19,3	47.7	38,5	32,2	25,9 27,2	23,3	19,9	14,5	(-,,-
096	35,5	63,5	49,5 51,6	43,6	37,2	33,8	27,8	21,0	50,0 52,3	40,3 42,1	33,7 35,3	28,5 29,8	25,7 26,9	20,8 21,8	15,2 15,9	
0,100 105	36,2 37,1	66,1 69,5	53,8 56,5	45,4 47,7	38,8 40,7	35,1 36,9	29,0 30,4	21,9	54,6 57,4	44,0 46,3	36,8 38,7	31,1 32,8	28,0	22,7	16,7 17,6	2,3 (1,69 m)
110 115	38,0	72,8 76,1	59,1 61,8	49,9 52,2	42,7 44,6	38,7 40,4	31,9	24,1 25,2	60,3 63,2	48,6 50,9	40,7 42,6	34,4 36,1	31,0	25,2 26,4	18,5 19,4	
120	39,7 40,5	79,4 82,7	64,5	54,5	46,6	42,2	34,8 36,2	26,2	66,1	53,2	44,6	37,7	34,0	27,6	20,3	0
0,125 130	41,8	86,0	67,2 69,9	56,7 59,0	48,5 50,4	43,9 45,7	37,7	27,3 28,4	69,0 71,8	55,6 57,9	46,5 48,5	39,4 41,0	35,5	28,8 30,0	21,2	2,0 (1,76 m) 16,7
135 140	42,1	92,6	72,6 75,3	61,3	52,4 54,3	47,5 49,2	39,1 40,6	29,5 30,6	74,7 77,6	62,5	50,4 52,4	42,7	38,4	31,2 32,4	23,0	10,7
145 0,150	43,6 44,4	95,9	78,0 80,6	65,8 68,1	56,3 58,2	51,0 52,7	42,0 43,5	31,7 32,8	80,5 83,4	64,8	54,3 56,3	46,0	41,4	33,6	24,8	1,9
155 160	45,1 45,8	102,5	83,3 86,0	70,4 72,6	60,1 62,1	54,5 56,2	44,9 46,4	33,9 35,0	86,3 89,2	69,6		49,3 51,0	44,4	36,1 37,3	26,5 27,4	(1,82 m)
165 170	46,5 47,2	109,2 112,5	88,7 91,4	74,9 77,2	64,0 65,9	58,0 59,7	47,8 49,3	36,1 37,2	92,1 95,0		62,2 64,2	52,7 54,4	47,4 48,9	38,6 39,8	28,3 29,2	
0,175	47,9	115,8	94,1	79,4	67,9	61,5	50,7	38,3	98,0	79,0	66,2	56,1	50,5	41,0	30,2	1,8 (1,87 m)
180 185	48,6 49,3	119,1	96,8 99,5	81,7 84,0	69,8 71,8	63,3 65,0	52,2 53,6	39,4 40,5	100,9	81,4 83,7	70,2	59,4	52,0 53,5	42,3	31,1	(1,0/ 111)
190 195	49,9 50,6	125,7 129,0	102,2	86, ₂ 88, ₅	73,7 75,6	66,8 68,5	55,1 56,5	41,5 42,6	106,7	86,1 88,4	72,1 74,1	61,1	55,° 56,5	44,7	32,9 33,8	
0,200 205	51,2 51,8	132,3 135,6	107,5 110,2	90,8 93,0	77,6 79,5	70,3 72,0	58,0 59,4	43,8 44,9	112,6 115,5	90,8 93,1	76,0 78,0	64,4	58,0 59,5	47,2 48,4	34,7 35,6	1,6 (1,92 m)
210 215	52,5 53,1	138,9 142,2	112,9	95,3 97,6	81,5 83,4	73,8 75,6	60,9	45,9 47,0	118,5		80,0	67,8	61,1	49,7	36,5 37,5	16,2
220	53,7	145,5	118,3	99,9	85,3	77,3	63,8	48,1	124,4	100,3	84,0	71,2	64,1	52,1	38,4	
0,225 230	54,3 54,9	152,2		102,1	87,3 89,2	79,1 80,8	66,7	49,2 50,3	127,3 130,3		86,0 88,0	72,9 74,6	65,6	53,4 54,6	39,3 40,2	1,5 (1,97 m)
235 240	55,5 56,1	158,8		106,7	91,2 93,1	82,6 84,4	68,1 69,6	51,4 52,5	1 36,2		92,0	76,3 78,0	68,7 70,2	55,9 57,1	41,1 42,1	
245 0,250	56,1 57,3	162,1 165,4	131,7		95,0 07.0	86,1 87,8	71,0 72,4	53,6 54,7	139,1	112,2	94,0 96,0	¹ 79,6 □ 81,4	71,7	58,3 59,6	43,° 43,9	1,4
	C(=	13,9	11,9	10,9	97,0	10,0	9,6	9,2	۱. '	•			ŀ		YJI?	(2,01 m)
	∞ C,"=	12,4	11,2		10,8	10,9	11,3	12,5	gilt i	für gewö	onni. Ma	asch r (at	uch rech	its).		ļ

I. Serie. A.

Abs. Adm. Sp. p = 7 Kgr. od. Atm.

chc chc	, is			Fül	llur			F.,			Fül	lur	ıg /	,		2C," u.C,
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,5		0,333	0,3	0,25	0,20	0,7	0,5		0,333		0,25	0,20	bei
<u>0</u> ≥ 0/0		In	dicirte	Leistu	ing N	in P	ferdekr	aft	1	Vetto-I	_eistun	$g \frac{N_{q}}{c}$	in Pfe	rdekraí	it	$\frac{l.}{l} = 0.3$ (gew. Masch.)
Qu.Met.	-					pro 1	Meter	Kolb	engesc	hwindi	gkeit					Kgr.
0,250 255	57,3 57,8	165,4 168,7	134,4 137,1	113,5	97,0 98,9	87,8 89,6	72,4 73,9	54,7 55,8	142,0 145,0	114,5	96,0 98,0	81,4 83,1	73,3 74,8	59,6 60,9	43,9 44,8	1,5 (bei c =
260 265	58,4 59,0	172,0 175,3	139,8 142,5	118,0 120,3	100,9	91,4 93,1	75,3 76,8	56,9 58,0	147,9	119,3	100,0	84,8 86,5	76,3 77,9	62,1	45,7 46,7	2,01 m) 16,2
270	59,5	178,6	145,2	122,6	104,7	94,9	78,2	59,1	153,9	124,1	104,0	88,2	7914	64,6	47,6	1,4
0,275 280	60,1 60,6	181,9 185,2	147,9 150,5	124,8	106,7	96,6 98,4	79,7 81,1	60,2 61,2	156,9	126,5	106,0	89,9 91,6	81,0 82,5	65,9	48,5 49,5	(2,05 m)
285 290	61,1	188,5	153,2 155,9	131,6	110,6	100,2	82,6 84,0	62,3	162,8 165,8	131,3	110,1	93,3 95,0	84,0 85,6	68,4	50,4	
295 0,300	62,2 62,7	195,2 198,4	158,6	133,9 136,2	114,4	103,7	85,5 86,9	64,5 65,6	168,7	136,1	114,1	96,7 98,4	87,1 88,6	70,9 72,1	52,3 53,1	1,8
310 320	63,8 64,8	205,1	166,7	140,7	120,2 124,1	108,9	89,8 92,7	67,8 70,0	177,6 183,6	143,3	120,1	101,8	91,7 94,8	74,7	55,0 56,9	(2,08 m)
330 340	65,8 66,8	218,3 224,9	177,4 182,8	149,8 154,3	128,0 131,9	115,9 119,4	95,6 98,5	72,2 74,4	189,6 195,6	153,0 157,8	128,2 132,3	108,7	97,9 101,0	79,7 82,3	58,8 60,6	
0,350 360	67,7 68,7	231,5	188,2	158,9	135,8	123,0	101,4	76,6	201,6	162,7 167,5	136,3	115,6	104,1	84,8 87,3	62,5 64,4	1,2 (2,15 m)
370	69,7	238,1 244,7	193,6	163,4	139,6	126,5	104,3	78,8 81,0	207,5	172,3	140,4	119,0	110,3	89,9	66,2	(-)-3/
380 390	70,s 71,s	251,3 257,9	204,3 209,7	172,5 177,0	147,4	133,5	113,0	83,2 85,4	219,5 225,5	182,0	148,5	125,9	113,4	92,4 94,9	68,1 70,0	_
0,400 410	72,4 73,3	264,6 271,2	215,0 220,4	181,6 186,1	155,2 159,0	140,5 144,0	115,9	87,5 89,7	231,5 237,5	186,8	156,6	132,8 136,3	119,6	97,4	71,8	l,1 (2,22 m)
420 430	74,2 75,1	277,8 284,4	225,8 231,2	190,6 195,2	162,9 166,8	147,6	121,7	91,9 94,1	243,5 249,5	196,5	164,8	139,7	125,9	102,5	75,6 77,5	16 ₁ 0
440 0,450	76,0 76,8	291,0 297,6	236,6	199,7 204,3	170,7	154,6 158,1	127,5	96,3 98,5	255,6 261,6		172,9	146,7	132,1	107,6	79,4 81,3	· 1,1
460 470	77,7 78,5	304,3	241,9 247,3	208,8	178,4 182,3	161,6	130,4	100,7	267,6 273,6	216,0	181,1	150,1	135,3 138,4 141,5	112,7	83,2 85,1	(2,28 m)
480 490	79,3 80,2	317,5	252,7 258,1 263,5	217,9	186,2	168,6	136,2	105,0	279,7 285,7	225,7 230,6	189,3	157,1 160,5 164,0	144,6	117,8	86,9 88,8	
0,500	81,0	324,1 330,7	268,8	226,9	193,9	175,7	142,0	109,4	291,7	235,5	197,4	167,5	150,9	122,9	90,7	1,0
510 520	81,8 82,6	337,4 344,0	274,2 279,6	231,5 236,0	197,8 201,7	179,2 182,7	147,8	111,6	297,7 303,6	240,3 245,1	201,5 205,5	170,9	154,0 157,1	125,4	92,6	(2,34 m)
530 540	83,4 84,2	350,6 357,2	284,9 290,3	240,6 245,1	205,6	186,2 189,7	153,6 156,5	116,0 118,2	309,6 315,5	249,9 254,7	209,6 213,6	177,8 181,2	160,1 163,2	130,5	96,3 98,2	
0,550 560	84,9 85,7	364 370	296 301	250 254	213 217	193	159 162	120 123	322 327	260 264	218	185 188	166 169	136 138	100 102	1,0 (2,39 m)
570 580	86,5 87,2	377 384	306 312	259 263	22I 225	200 204	165 168	125 127	333 339	269 274	226 230	191	173 176	141	104	() .
590	88,0	390	317	268	229	207	171	129	345	279	234	198	179	146	108	
0,600 620	88,7 90, 2	397 410	323 333	272 281	233	211	174 180	131 136	351 363	284 293	238 246	202 209	182 188	148	109	0,9 (2,44 m)
640 660	91,6 93,0	423 437	344 355	300	248 256	225 232	185 191	140 144	375 387	303 313	254 262	215	194 200	158	117	15 ₁ 5
680 0,700	94,4 95,8	450 463	366 376	309 318	264 272	239 246	197 203	149	399 411	322 332	270 278	229 236	207	168	124	0,9
720 740	97,2 98,5	476 490	387 398	327 336	279 287	253 260	209 214	158 162	423 435	341 351	286 295	243 250	219	178	132	(2,52 m)
760 780	99,8 101,1	503 516	409 419	345 354	295 303	267 274	220 226	166 171	447 459	361 370	303	257 264	231 238	189 194	139 143	
0,800	102,4	529	430	363	310	281	232	175	471	380	319	270	244	199	147	0,8
820 840	103,7 105,0	542 556	441 452	372	318 326	288 295	238	179 184	483 495	390 399	327 335	277 284	250 256	204	151	(2,60 m)
860 880	106,2 107,4	569 582	462 473	390 399	334 341	302 309	249 255	193	507 519	409 419	343 351	291 298	262 269	214	158	
0,900 920	108,s 109,8	595 609	484 495	409 418	349 357	316 323	261 267	197 201	531 543	428 438	359 367	305 312	275 281	224 229	166 169	0,8 (2,66 m)
940 960	111,0 112,3	622 635	505 516	4 ² 7 436	365 372	330	272 278	206 210	555 566	448 457	376 384	319 326	287 294	234 239	173 177	
980 1,000	113, ₄ 114, ₅	648 661	527	445 454	380 388	344	284	214	578	467	392	333	300	244	181	0,7
1,000	114,5 C _{i'} =	13,1	11,1	10,1	9,5	35 I 9,4	290	219	590 L gilt	477 für exac	400 te Masc	339 h., bei	306 welchen	² 49 C _i ''' ci	1	(2,72 m) 15
Ü	*C; =		9,5	9,2		9,2	9,6			ite betra	igt (auc	h links).				1 10

I. Serie, A.

Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (nach Gooch, Stephenson . . .).

Abs. Adm. Sp. p = 8 Kgr. od. Atm.

. 9	3			F # 1		تسبب		<i>p</i> -	- 9	egr. ou	. Atm			7.		
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0.00	07	0.5	Fül				000	$2C_i^{\prime\prime}$ u. C_i bei
Wirl	Ko		لــنــا		L <u></u>			0,20	0,7	0,5	سنسا	0,333	0,3	0,25	0,20	$\frac{l}{l} = 0.333$
O Qu.Met.	D Centm.	In	dicirte	Leist	ung N				engeso		Leistun	g r	in Pfe	rdekra	ft ———	(gew. Masch.)
0,020	16,2	15,5	12,7	10,8	0.2	8,5				1		60	6,3		20	Kgr.
022	17,0 17,7	17,1	14,0	11,9	9,3 10,3	9,4	7,1 7,8	5,4	11,9	9,7	8,1 9,0	6,9 7,7	6,9	5,1 5,7	3,8 4,2	5,0 (bei c ==
024 026	18,5	18,6 20,2	15,3 16,5	13,0	II,2 I2,1	10,2 11,1	8,5 9,2	6,5 7,1	14,5 15,7	11,7	9,9 10,8	8,4 9,2	7,6 8,3	6,2 6,8	4,6 5,0	1,40 m)
028	19,2 19,8	21,7	17,8 19,1	15,2 16,3	13,1 14,0	11,9	9,9	7,6 8,1	17,0	13,8	11,6	9,9	9,0 9,6	7,3	5,4 5,9	3,9
032 034	20,5 21,1	24,9 26,4	20,4	17,3	14,9	13,6	11,4	8,7	19,6	15,9	13,4	11,4	10,3	8,5	6,3	(1,49 m.) 18
036	21,7	28,0	21,6	19,5	15,9	14,5 15,3	12,1	9,2	20,8	16,9	14,3	12,2 12,9	II,0 II,7	9,6	7,1	100
038 0, 04 0	22,s 22,s	29,5 31,1	24,2 25,4	20,6 21,7	17,7	16,2 17,0	13,5 14,2	10,3	23,4	19,0 20,1	16,1	13,7	12,4 13,1	10,2	7,6 8,0	3.3
042 044	23,s 24,o	32,6	26,7 28,0	22,7 23,8	19,6	17,9 18,7	14,9	11,4	26,0	21,1	17,8	15,2	13,8	11,3	8,4	3,3 (1,56 m)
046	24,8 25,1	34,2 35,7	29,3	24,9	21,5	19,6	15,6	11,9	27,3 28,6	22,2	18,7	16,0	14,5	12,5	8,9 9,3	
048 0,050	25.4	37,3 38,8	30,5 31,8	26,0 27,1	22,4	20,4 21,3	17,0	13,6	29,9 31,2	24,3 25,4	20,5	17,5	15,9 16,6	13,6	9,7	8,0
053 056	26,4 27,1	41,2	33,7 35,6	28,7 30,3	24,8 26,2	22,6 23,8	18,8 19,9	14,4 15,2	33, ² 35, ¹	27,0 28,6	22,8	19,4	17,6	14,5	10,8	(1,61 m)
059 062	27,8 28,5	45,8	37,6	31,9	27,6	25,1	20,9	16,0	37,1	30,2	25,5	21,8	19,7	16,2	12,1	
0,065	29,2	48,2 50,5	39,5 41,4	33,6 35,2	29,0 30,4	26,4 27,7	22,0	16,8	39,1 41,1	31,8	26,8 28,2	23,0 24,1	20,8	17,1	12,7	2,6 (1,67 m)
068 071	29,9 30,5	52,8 55,1	43,3 45,2	36,8 38,4	31,8 33,2	29,0 30,2	24,1 25,2	18,4	43,0 45,0	35,0 36,6	29,6 30,9	25,3 26,5	22,9 24,0	18,8	14,0	(1,67 m) 17
074 077	31,2 31,8	57,5 59,8	47,1 49,0	40,0 41,7	34,6 36,0	31,5 32,8	26,2 27,3	20,1 20,9	47,0	38,2	32,3	27,6 28,8	25,0 26,1	20,6	15,3 16,0	
0,080	32.4	62,1	50,9	43,3	37,4	34, I	28,4	21,7	48,9 50,9	39,8 41,4	33,6 35,0	29,9	27,1	22,3	16,6	2,3
084 088	33,2 34,0	65,2 68,3	53,5 56,0	45,5	39,2 41,1	35,8 37,5	29,8 31,2	22,8	53,6 56,3	43,6 45,8	36,8 38,7	31,5 33,1	28,5 30,0	23,5	17,5	(1,73 m)
092 096	34,7 35,5	71,5 74,6	58,6 61,1	49,8 52,0	43,0 44,8	39,2 40,9	32,7 34,1	25,0 26,1	59,0 61,7	48,0 50,2	40,5 42,4	34,7 36,2	31,4 32,8	25,9 27,0	19,3	
0.100	36,2 37,1	77.7	63,6	54,2	46,7	42,6	35,5	27,1	64,3	52,3	44,2	37,8	34,3	28,2	21,1	2,1
105 110	38.0	81,5 85,4	66,8 70,0	56,9 59,6	49,0 51,4	44,7 46,8	37,3 39,0	28,5 29,9	67,7 71,1	55,1 57,8	46,5 48,9	39,8 41,8	36,1 37,9	29,7 31,2	22,2 23,3	(1,80 m.)
115 120	38,8 39,7	89,3 93,2	73,2 76,4	62,3 65,0	53,7 56,0	49,0 51,1	40,8 42,6	31,2 32,6	74,5 77,9	60,6 63,4	51,2 53,6	43,8 45,8	39,7 41,6	32,7	24,5 25,6	
0,125 130	40,5	97,1	79,5	67,7	58,3	53,2	44,3	34,0	81,3	1,66	55,9	47,8	43,4	35,7	26,7	1,8 (1,87 m)
135	41,8 42,1	100,9	82,7 85,9	70,4 73,1	60,7 63,0	55,3 57,5	46,1 47,9	35,3 36,7	84,7 88,1	68,9 71,6	58,2 60,6	49,8 51,8	45,2 47,0	37, ² 38, ₇	27,9 29,0	16
140 145	42,8 43,6	108,7	89,1 92,3	75,8 78,6	65,3 67,7	59,6 61,7	49,7 51,4	38,0 39,4	91,4 94,8	74,4 77,2	62,9 65,3	53,8 55,8	48,8 50,7	40,2	30,1 31,2	
0,150 155	44,4 45,1	116,5 120,4	95,5 98,6	81,2 84,0	70,0 72,4	63,8 66,0	53,2 55,0	40,7 42,1	98,2 101,7	80,0 82,8	67,6	57,9	52,5	43,2	32,3	1,7 (1,94 m)
160	45,8 46,5	124,2	101,8	86,7	74,7	68,1	56,8	43,4	105,1	85,6	70,0 72,3	59,9 61,9	54,3 56,1	44,8	33,5 34,6	,,,
165 170	47,2	128,1 132,0	105,0	89,4 92,1	77,0 79,4	70,2 72,4	58,6 60,3	44,8 46,2	108,6	88, ₄ 91, ₂	74,7	63,9 66,0	58,0 59,8	47,8 49,3	35,8 36,9	
0,175 180	47,9 48,6	135,9 139,8	111,4 114,5	94,8 97,5	81,7 84,0	74,5 76,6	62,1 63,9	47,5 48,9	115,4 118,9	94,0 96,8	79,4 81,8	68,0 70,0	61,7 63,5	50,8 52,4	38,0 39,2	1,5 (2,∞ m)
185 190	49,3 49,9	143,6	117,7	100,2	86,4 88,7	78,8 80,9	65,6	50,2	122,3	99,6	84,2	72,1	65,3	53,9	40,3	
195	50 ₁ 6	147,5 151,4	124,1	102,9	91,0	83,0	67,4 69,2	51,6 53,0	125,8	102,4	86,5 88,9	74,1 76,1	67,2	55,4 56,9	41,5 42,6	3
0,200 205	51,2 51,8		127,3	108,3	93,4	85,1 87,3	71,0 72,8	54,3 55,7	1 32,6 1 36,1	107,9	91,3 93,7	78,1 80,2	70,9 72,7	58,5 60,0	43,8 44,9	1,4 (2,05 m)
210 215	52,s 53,1	163,1	133,6	113,7	98,0	89,4 91,5	74,5 76,3	57,0 58,4	139,5 143,0	113,6	96,1 98,4	82,2 84,3	74,6 76,5	61,5 63,1	46,1 47,2	15,8
220	53,7	170,8	140,0	119,2	102,7	93,6	78,1	59,7	146,5	119,3	100,8	86,3	78,3	64,6	48,4	_
0,225 230	54,8 54,9	174,7 178,6	143,2 146,4	121,9 124,6		95,8 97,9	79,8 81,6	61,1 62,5	149,9 153,4	122,1	103,2 105,6	88,4 90,4	80,2 82,0	66,2	49,6 50,7	1,3 (2,10 m)
235 240	55,5 56,1	182,5 186,4	149,5 152,7	127,3		100,0 102,2		63,8	156,9 160,4	127,8	108,0 110,4	92,5 94,5	83,9 85,8	69,2 70,8	51,9 53,0	
245	56,1	190,2	155,9	1 32,7	114,4	104,3	86,9	66,5	163,8	I 33,4	112,8	96,6	87,6	72,3	54,2	,
0,250	57,3 C' =	194,1	159,1	135,4		106,4	88,7	67,9	167,3	1 36,2	115,2	98,6	89,5	73,8	55,3	1,2 (2,15 m)
	*C', =		11,1	10,6	10,0	9, ₆ 10, ₅	9, ₂ 10, ₈	8,9 11,8	gilt	für gew	öhnl. Ms	ısch. (aı	ich rech	its).		

I. Serie. A.

Abs. Adm. Sp. p = Kgr. od. Atm.

me Ache	, ser		=	Fül	lun	_	ım. sp					lur	$g - \frac{I}{I}$	<u>.</u>		2 C," u.C,
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- irchmesser	0,7	0,5		0,333	0;3	0,25	0,20	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3		0,20	bei
<u>0</u> × S	D	In	dicirte	Leistu	ing N	in P	ferdekr	aft	1	Vetto-I	Leistun	g N.	in Pfer	dekraf	t	ੁੰ = 0,3 (gew. Masch.)
Qu.Met.						pro 1	Meter	Kolb	engesc	hwindi	gkeit					Kgr.
0,250 255	57,3 57,8	194,1	159,1 162,3	135,4 138,1	116,7 119,1	106,4	88,7 90,5	67,9 69,2	167,3 170,8	136,2 139,1	115,2 117,6	98,6 100,7	89,5 91,4	73,8 75,4	55,3 56,5	1,3 (bei
260	58,4	201,9	165,5	140,8	121,4	110,7	92,3	70,6	174,2	141,9	120,0	102,8	93,2	76,9	57,6	c == 2,15 m)
265 270	59,0 59,5	205,8 209,7	168,6	143,5	123,7	112,8	94,0 95,8	72,0 73,3	177,7	144,8 147,6	122,4	104,9	95,1 97,0	78,5 80,0	58,8 60,0	15,1
0,275 280	60,1 60,6	213,5 217,4	175,0 178,2	149,0 151,7	128,4	117,1	97,6 99,4	74,7 76,0	184,7 188,2	150,5 153,3	127,2	109,0	98,9	81,6 83,1	61,1 62,3	1,2 (2,19 m)
285 290	61,1 61,7	221,3	181,4 184,5	154,4 157,1	133,0 135,4	121,3 123,4	101,1	77.4 78.8	191,7 195,2	156,2 159,0	132,1	113,1	102,6 104,5	84,7 86,2	63,4 64,6	
295	62,3	229,1	187,7	159,8	137,7	125,6	104,7	80,1	198,7	161,9	136,9	117,3	106,4	87,8	65,8	_
0, 300 310	62,7 63,8	233,0 240,7	190,9	162,5 167,9	140,1 144,8	127,7	106,5 110,0	81,4 84,2	202,2 209,2	164,7	139,3	119,3	108,2	89,3 92,4	67,0 69,3	l,1 (2.23 m)
320 330	64,8 65,8	248,5 256,3	203,6 210,0	173,3	149,4 154,1	136,2 140,5	113,6 117,1	86,9 89,6	216,3 223,3	176,1	149,0	127,6	115,8	95,6 98,7	71,7 74,0	
340	66,8	264,0	216,4	184,2	158,8	144,7	120,7	92,3	230,3	187,6	158,7	136,0	123,4	101,8	76,4	1.
0,350 360	67,7 68,7	271,8 279,6	222,7 229,1	189,6 195,0	163,4 168,1	149,0 153,2	124,2	95,0 97,7	237,4 244,4	193,4	163,6 168,4	140,1	127,1	105,0	78,7 81,1	l,1 (2,30 m)
370 380	70s	287,4 295,1	235,4	200,4 205,8	172,8 177,4	157,5	131,3	100,4	251,5 258,5	204,8 210,6	173,3 178,2	148,5	134,7 138,5	111,2	83,4 85,8	
390 0.400	71,5	302,9 310,6	248,2 254,6	211,3 216,6	182,1 186,8	166,0 170,2	138,4	105,8	265,5 272,6	216,3	183,0	156,8	142,3	117,5	90,5	1,1
410 420	73,3	318,4 326,2	260,9 267,3	222,1		174,5 178,8	145,5	111,3	279,7 286,8	227,8	192,8	165,1	149,9	123,7	92,8	(2,37 m) 14,8
430	75,1	333,9	273,6	232,9	200,8	183,0	149,1	116,7	293,9	233,6 239,4	197,7	169,3	153,7	130,0	95,2 97,6	12,0
440 0,450	76,0 76,8		280 286	238 244	205 210	187 192	156 160	119	301 308	245 251	207	178 182	161	133	100	1,0
460 470	77,7 78,5	357	293 299	249 255	215 219	196	163 167	125 128	315 322	257 263	217	186 190	169 173	139 143	105	(2,44 m)
480 490	79,s 80,s		305 312	260 265	224 220	204 200	170 174	130 133	329 336	268 274	227 232	194 199	177	146 149	109	
0,500	81,0	388	318	271	233	213	177	136	343	280	237	203	184	152	114	0,9
510 520	81,8 82,6	396 404	325 331	276 282	238 243	217 221	181 185	138 141	350 357	286 291	242 246	207	188	155	116	(2,50 m)
530 540	83,4 84,2	412	337 344	287 292	247 252	226 230	188 192	144 147	364 371	297 303	251 256	215	195	161 165	121	
0,550	84,9	427	350	298	257	234	195	149	379	308	261	224	203	168	126	0,9
560 570		443	356 363	303 309	261 266	238 243	199 202	152	386 393	314 320	266 271	228	207 211	171	128	(2,56 m.)
580 590	87,2	450 458	369 375	314 320	271 275	247 251	206 209	157 160	400 407	326 331	276 280	236 240	214	177 180	133	
0,600 620	88,7 90,2	466	382 395	325 336	280 289	255 264	213 220	163 168	414 428	337 348	285 295	244 253	222 229	183	1 38 142	0,8 (2,61 m)
640 660	91,6	497	407 420	347 357	299 308	272 281	227 234	1	442 456	360 371	305 314	261 269	237	196	147	14,4
680	94,4	513 528	433	368	318	289	234 24 I	185	470	383	324	278	244 252	208	156	
0,700 720	95,8 97,2	544 559	445 458	379 390	327 336	298 306	248 256	190	484 498	394 406	334 343	286 294	260 267	214 221	161 166	0,8 (2,70 m)
740 760	98,s 99,s	575	471 484	401 412	346 355	315 323	263 270	20I 206	512 526	417	353 363	303	275 282	227	170	
780	101,1	606	496	422	364	332	277	212	540	440	372	319	290	239	180	_
0,800 820	102,4 103,7	621 637	509 522	433 444	374 383	340 349	284 291	217	554 568	452 463	382 392	328 336	297 305	246 252	185 189	0,8 (2,78 m)
840 860	105,0 106,2	652	535 547	455 466	392 402	358 366	298 305	228	582 596	475 486	402 411	344 353	312 320	258 264	194 199	
880	107,4	683	560	477	411	375	312	239	610	498	421	361	328	271	203	0.5
0,900 920	108,6 109,8		573 586	487 498	420 430	383 392	319 327	244 250	625	509 521	431 441	369 378	335 343	277 283	208	0,7 (2,85 m)
940 960	111,0 112,2	745	598 611	509 520	439 448	400 409	334 34 I	255 261	653 667	532 544	450 460	386 394	350 358	290 296	218	
980 1,000	113,4	761	624	531	458	417	348	266	681	555	470	403	366	302	227	
1,000	114,5 C _i ' ==	777 12, ₇	10,7	542 9,8	467 9, ₂	426 8,8	355 8,4	271 8,0	695	567	480	4II	373	308	232	0,6 (2,91 m)
1	*C." =				8,9			10,0	}Häid	te beträ	gt (auch	links).	# CIGHEN	Cr C	uit	14,1

Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (nach Gooch, Stephenson . . .).

Abs. Adm. Sp. p = 9 Kgr. od. Atm.

Kolben-Durchmesse Füllung 4 Füllung 🕏 Kolbenfläch 2 C," u.C, Wirksame 0,333 0,3 0.25 0.20 0.7 0.5 0.4 0.333 0,3 0,25 0,20 0,7 0,5 0.4 $\frac{I_i}{I} = 0.3$ Indicirte Leistung $\frac{N_i}{c}$ in Pferdekraft Netto-Leistung $\frac{N}{\epsilon}$ in Pferdekraft (gew. Masch.) D O pro I Meter Kolbengeschwindigkeit Kgr. Qu.Met. Centm 4,5 (bei c = 0.020 16,2 17,8 14,7 16,2 12,6 10,9 10,0 8,4 8,2 7,5 8,3 Ŏ<u>22</u> 12,0 12,4 10,6 6,8 17,0 19,6 13,9 11,0 9,2 7,1 15,2 9,1 5,1 17,7 7,8 8,4 024 10,1 7,5 8,2 21,4 17,6 15,1 13,1 I 2,0 16,7 13,6 11,6 10,0 9,1 5,6 1,40 m) 026 028 16,4 6,1 18,5 10,9 18,2 14,8 12,6 10,8 23,2 19,1 14,2 13,0 9,7 19,2 15,3 14,0 16,0 10,7 8,8 6,6 25,0 20,6 17,6 11,8 19,6 13,6 11,7 9,1 19,8 20,5 21,1 21,7 22,3 0,030 18,9 26,7 16,4 12,6 7,1 3,7 22,1 15,0 12,6 9,7 21,1 17,2 14,6 I 1,4 9,5 15,7 16,7 7,6 8,2 (1,58 m) 032 28,5 23,5 20,1 17,5 18,6 16,0 13,4 10,4 22,6 18,4 13,5 12,3 10,2 034 036 038 30,3 32,1 17,0 18,0 14,3 25,0 26,5 21,4 11,0 24,0 19,7 14,4 13,1 10,8 8,7 22,7 11,7 20,9 17,7 11,5 19,7 15,1 16,0 25,5 15,3 16,2 13,9 12,3 22,1 27,9 33,9 23,9 20,8 19,0 27,0 14,7 12.2 9,2 0,040 042 044 046 048 22,9 23,5 24,0 24,6 25,1 25,2 26,4 21,8 20,0 16,8 28,5 15,5 16,4 8,1 (1,65 m) 35,6 13,0 23,3 19,8 17,1 12,9 29,4 9,7 21,0 20,9 10,2 18.0 37,4 30,9 22,9 1.7,6 13,6 30,0 24,5 13,6 18,5 17,2 18,0 14,2 39,2 32,3 27,7 24,0 22,0 14,3 31,5 25,8 21,9 18,9 10,8 33,8 14,9 22,9 41,0 29,0 25,1 23,0 19,3 33,0 27,0 10,8 14,9 11,3 26,2 28,2 18,8 42,8 30,2 24,0 20,2 15,6 24,0 20,7 15,6 11,8 35,3 34,5 25,6 26,4 27,1 0.050 36,8 27,3 25,0 21,0 16,2 36,0 29,4 25,0 21.5 19,6 16,3 I 2,3 2,1 44,6 053 056 26,5 17,2 18,2 38,2 26,6 17,3 18,4 (1,71 m) 29,0 22,3 31,3 22,9 20,9 13,1 39,0 33,4 47,2 28,0 23,5 13,9 30,6 28,2 22,1 24,3 49,9 41,2 35,3 40,5 33,1 27,8 28,5 19,4 42,8 25,7 14,6 059 52,6 43,4 37,1 32,2 29,5 24,8 26,0 19,1 35,0 29,8 23,4 062 55,3 45,6 39,0 33,9 31,0 20,1 45,0 36,9 31,4 27,0 24,6 20,4 15,4 29,2 29,9 30,5 27,3 28,6 57,9 60,6 21,1 2,3 0,065 47,8 40,9 35,5 32,5 47,3 38,7 33,0 28,4 25,9 21,5 16.2 068 071 37,2 38,8 22,0 34,6 36,1 27,1 28,4 (z,77 m) 50,0 42,8 34,0 49,6 40,6 29,8 22,5 17,0 17,8 18,6 63,3 52,2 44,7 46,6 35,5 29,8 23,0 51,8 42,4 31,1 23,6 16 31,2 31,8 65,9 68,6 54,4 56,6 40,4 074 31,1 24,0 44,3 37,7 32,5 29,6 24,6 37,° 38,5 54,1 56,4 48,5 24,9 077 46,2 30,9 25,6 19,4 42,1 32,3 39,3 33,9 58,8 61,8 32,4 58,7 61,8 71,3 48,1 26,7 0.080 50,4 40,0 33,6 25,9 40,9 32,1 20,2 43,7 35,2 084 088 092 096 33,2 34,0 (1,83 m) 27,2 28,5 21,2 74,9 78,5 82,0 52,9 50,6 33,8 28,1 45,9 48,1 42,0 35,3 43,0 37,1 22,3 64,7 67,6 44,0 46,0 48,0 29,5 55,4 37,0 38,6 64,8 53,1 45,2 39,0 35,5 34,7 35,5 57,9 60,4 55,7 58,2 50,2 29,8 67,9 47,4 40,8 37,2 38,9 30,9 23,4 85,6 70,6 40,3 31,1 71,0 49,5 42,7 32,3 24,4 40,6 0,100 36,2 89,1 73,5 62,9 74,1 78,0 60,7 25,5 1,9 (1,91 m) 54,6 50,0 42,0 32,4 33,7 51,7 44,5 37,1 38,0 38,8 39,7 77,2 80,9 26,9 54,4 57,1 105 93,6 98,1 66,1 57,3 60,1 52,5 44,1 34,0 63,9 46,9 42,7 35,5 110 69,3 55,0 35,7 81,9 67,1 49,2 44,9 28,2 37,3 84,6 88,2 37,3 38,9 72,4 75,6 62,8 48,3 85,8 70,3 51,6 29,6 102,5 57,5 60,0 115 59,9 62,6 47,0 39,1 89,7 65,5 73,5 30,9 120 107,0 50,4 53,9 49,2 40,9 0,125 130 40,5 41,3 62,5 56,3 58,6 61,0 78,7 40,5 65,3 68,0 68,3 76,7 111,5 91,9 52,5 93,6 51,3 42,7 32,3 , 81,9 (1,99 m) 65,0 54,6 56,7 58,8 79,9 83,1 53,5 55,6 44,4 46,2 42,1 115,9 95,6 71,0 97,5 33,7 42,1 42,8 73,7 76,5 35,0 36,4 135 85,0 88,2 67,5 120,4 99,3 43,8 101,4 70,8 140 145 86,3 57,8 48,0 124,8 103,0 70,0 45,4 105,3 73,5 63,3 60,9 65,7 43,6 129,3 106,6 91,3 72,5 47,0 109,2 89,5 76,2 59,9 49,8 37.7 79,2 81,9 63,0 44,4 45,1 45,8 68,1 0.150 75,0 48,6 78,9 62,0 51,6 1,5 (2,06 m) 133,7 110,3 113,1 92,7 39,1 94,4 50,2 51,9 77,5 80,0 155 1 38,2 65,1 96,0 81,7 64,2 113,9 97,6 84,7 117,1 70,4 53,4 40,5 87,4 160 165 100,7 84,5 87,2 67,2 66,4 142,6 121.0 99,2 72,8 41,9 117.6 55,2 82,5 69,3 102,4 68,6 46,5 103,9 147.1 121,3 90,1 53,5 125,0 75,2 57,° 58,8 43,2 170 47,2 151,6 125,0 107,0 92,8 85,0 71,4 55,1 128,9 105,7 90,0 77,6 70,7 44,6 46,0 0,175 156,0 95,6 98,3 56,7 58,3 60,0 108,9 80,0 60,6 47,9 128,7 110,2 87,5 73,5 132,9 92,7 72,9 75,6 77,7 82,4 (2.12 M) 95,5 98,3 62,5 47,4 48,8 48,6 132,3 136,8 | 112,2 75,1 180 160,5 113,3 90,0 49,3 64,3 66,1 115,4 84,8 185 164,9 136,0 116,5 101,0 92,5 140,8 77,3 49,9 50,6 79,8 81,9 190 103,8 61,6 144,7 148,7 101,0 87,2 50,1 169,4 139,7 119,6 95,0 79,5 81,6 106,5 195 89,6 122,8 63,2 121,9 103,8 67,9 51,5 173,9 143,4 97,5 0,200 51,2 178,3 109,2 100,0 84,0 64,8 152,6 125,1 106,6 91,9 83,8 69,7 52,9 1,3 147,0 125,9 (2,17 m) 51,8 52,5 53,1 66,5 205 182,8 | 150,7 102,5 86,1 156,6 128,4 94,3 96,7 86,0 129,0 112,0 109,4 71,6 54,3 187,2 154,4 191,7 158,1 210 88,2 68,1 112,2 88,2 11,8 105,0 160,6 131,7 73,4 55,7 I 32,2 114,7 164,6 168,6 75,2 77,1 57,0 58,4 215 135,3 69,7 90,4 117,4 107,5 90,3 134,9 114,9 99,1 220 196,1 | 161,7 92,6 53.7 138,5 120,2 110,0 92,4 71,3 138,2 117,7 101,6 0,225 230 78,9 200,6 54,3 165,4 120,5 59,8 61,2 1,2 72,9 172,6 141,5 104,0 141,6 122.9 112,5 94,5 96,6 94,8 80,7 (2,22 m) 51,9 74,6 76,2 176,6 144,8 180,6 148,0 123,3 106,4 205,1 169,1 144,8 125,6 | 115,0 97,0 235 55,5 209,5 172,8 147,9 128,3 117,5 98,7 126,1 108,8 99,2 82,5 62,6 84,4 240 214,0 131,1 120,0 100.8 77,8 184,6 151,3 128,9 111,2 101,4 64,0 176,4 151,1 56,7 218,4 180,1 122,5 102,9 188,6 154,6 131,7 113,6 103,6 86,2 65,4 154,2 133,8 79,4 0.250 81,0 66,8 57,3 192,5 | 157,9 | 134,5 | 116,0 105,7 1,1 222,9 183,8 157,4 136,5 125,0 105,0 (2,27 m) $C_{i'} =$ $xC_{i''} =$ 9,4 11,2 10,3 10,5 11,3 | gilt für gewöhnl. Masch. (auch rechts). 8.9 8,6 13,1 9,7 12,3 10,3 11,0 10,5 10,3

Abs. Adm. Sp. p = 9 Kgr. od. Atm.

۾ ن	ğ			Fä	llur	_			= 87			lluı	ng 4	· <u>·</u>		~
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- urchmesser	0,7	0,5		0,333	0.3	0,25	0,20	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0.20	$2C_i^{\prime\prime\prime}$ u. C_i bei
Wir Kolb	Ko Durc										<u> </u>	<u>!</u>		<u> </u>	<u></u>	$\frac{l_{i}}{l}=0.25$
O Qu.Met.	D Centm.	10	dicirte	Leisti	ing c		ferdekr Mete		engesc			g c	in Pie	rdekra		(gew. Masch.) Kgr.
0.250	57,3	222,9	183,8	157,4	1 36,5	125,0	105,0	81,0	192,5	157,9	134,5	116,0	105,7	88,0	66,8	1,2
255 260	57,8 58,4	227,3 231,8	187,5	160,5 163,7	139,3 142,0	127,5 130,0	107,1	82,7 84,3	196,6	161,2 164,5	137,3	118,4	107,9	89,9 91,7	68,2 69,6	(bei c =
265 270	59,0 59,5	236,3 240,7	194,8 198,5	166,8 170,0	144,7	132,5 135,0	111,3	85,9 87,5	204,6 208,6	167,8 171,1	142,9	123,3	112,4	93,6	71,0 72,4	2,27 m) 14,4
0,275	60,1	245,2	202,2	173,1	150,2	137,5	115,5	89,1	212,6	174,4	148,5	128,1	116,8	97,3	73,8	1,1
280 285	60,8 61,1	249,6 254,1	205,9 209,5	176,3	152,9 155,6	140,0 142,5	117,6	90,8 92,4	216,7	177,7	151,3 154,1	130,6	119,0	99,1	75,2 76,6	(2,32 m)
290 295	61,7 62,3	258,6 263,0	213,2	182,6 185,7	158,4 161,1	145,0 147,5	121,8	94,0 95,6	224,7 228,7	184,3 187,6	156,9	135,4	123,4	102,8	78,0 79,4	
0,300	62,7	267,4	220,5	188,8	163,8	150,0	126,0	97,2	232,7	190,8	162,6	140,2	127,9	106,5	80,8	1,1 (2,36 m)
310 320	63,8 64,8	276,4 285,3	227,9	195,1 201,4	169,3	155,0	130,2 134,4	100,5	240,8 248,9	197,5	168,2 173,9	145,1	132,3	110,2	83,6 86,5	(2,50 m)
330 340	65,8 66,8	294,2 303,1	242,6 249,9	207,7 214,0	180,2 185,7	165,0 170,0	138,6 142,8	107,0	257,0 265,1	210,8 217,4	179,5 185,2	154,9 159,8	141,2	117,6	89,3 92,1	
0,350 360	67,7 68,7	312,0 320,9	^{257,3} 264,6	220,3 226,6	191,1	175,0 180,0	147,0	113,4	273,2 281,2	224,0 230,7	190,9	164,7	150,2 154,6	125,1	95,0 97,8	l,1 (2,44 m)
370 380	69,7 70,6	330	272	233	202	185	155	120	289	237	202	174	159	133	101	
390	71,5	339 348	287	239 245	213	195	164	126	²⁹⁷ 306	251	213	184	168	140	106	
0,400 410	72,4 73,3	357 366	294 301	252 258	218 224	200 205	168 172	130	314 322	257 264	219	189 194	172 177	144	109 112	1,0 (2,51 m)
420 430	74,2 75,1	374 383	309 316	264 27 I	229 235	210 215	176 181	136	330 338	27 I 277	231 236	199 204	181	151	115	14,1
440	76,0	392	323	277	240	220	185	143	346	284	242	209	190	159	121	0.5
0,450 460	76,8 77,7	401 410	331 338	283 290	246 251	225 2 3 0	189 193	146 149	354 363	291 297	248 253	214 219	195	162 166	123	0,9 (2,58 m)
470 480	78,5 79,3	419 428	345 353	296 302	257 262	235 240	197 202	152 156	371 379	304 311	259 265	224 229	204 208	170 174	129 132	
490 0.500	80,2 81,0	437 446	360 368	308	268 273	245 250	206 210	159 162	3 ⁸ 7 395	318 324	²⁷¹ 276	233 238	213	177	135 138	0,9
510 520	81,8	455 464	375 382	321 327	279 284	255 260	214 218	165	403 411	331 337	282 288	243 248	222 226	185 180	140	(2,65 m)
530 540	83,4	472 481	390	334	289	265	223	169 172	419	344	293	253 258	231	192	146	
0,550	84.9	490	397 404	340 346	²⁹⁵ 300	270 275	227 231	175	427 436	351 357	299 304	263	235 240	200	149 152	0,8
560 570	85,7 86,5	499 508	412 419	352 359	306 311	280 285	235 239	182 185	444 452	364 371	310 316	268 273	244 249	203	155 157	(2,7i m)
580 590	87,2 88,0	517 526	426 434	365 371	317 322	290 295	244 248	188 191	460 468	377 384	321 327	277 282	253 257	211	160 163	
0,600	88,7	535	441	378	328	300	252	194	476	390	333	287	262	218	166	0,8
620 640	90,2 91,6	3,	456 470	390 403	339 350	310 320	260 269	201 207	492 508	404 417	344 355	297 307	271	233	171	(2,76 m) 13,8
660 680	93,0 94,4	588 606	485 500	415 428	360 371	330 3 40	² 77 28 6	214 220	524 541	430 443	367 378	316 326	289 298	241 248	183 188	
0,700 720	95,8 97,2	624 642	515 529	441 453	382 393	350 360	294 302	227 233	557 573	457 470	389 401	336 346	306 315	255 263	194 200	0,8 (2,85 m)
740 760	98,5 99,8	660 678	544	466 478	404	370 380	311 319	240	589 605	483	412	356	324	270 278	205 211	\-,-, ,
780	101,1	695	559 573	491	415 426	390	328	246 253	621	496 510	423 434	365 375	333 342	285	217	
0,800 820	102,4 103,7	713 731	588 603	504 516	437 448	400 410	336 344	259 266	637 654	523 536	446 457	385 395	351 360	² 93 300	222 228	O,7 (2,94 m)
840 860	105,0 106,2	749	617 632	529 541	459 470	420 430	353 361	272 279	670 686	550 563	468 480	404 414	369 378	307 315	234 239	
880	107,4	7 ⁸ 5	647	554	481	440	370	285	702	576	491	424	387	322	245	
0,900 920	108,6 109,8	802 820	662 676	567 579	491 502	450 460	378 386	292 298	719 735	590 603	503 514	434 444	396 405	330 337	251 256	0,6 (3,01 m)
940 960	111,0 112,2	838 856	691 706	592 604	513 524	470 480	395 403	305	75 I 767		525 537	453 463	414 422	345 352	262 268	
980 1,000	113,4 114,5	874 891	720	617 629	535 546	490 500	412 420	318	783 800	643 656	548 559	473 483	431	360	273	0.0
1,000	C,'=	12,3	735	9,5	8,9	8,6	8,1	324 7,7			1	1	440 velchen	367 C,''' cli	279 rca die	0,6 (3,08 m) 13,4
li l	жС _і '' —			8,9	8,7	8,7	8,9		Hain				1-11-11	J, U	JE GIE	10,4

I. Seric. A.

Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (nach Gooch, Stephenson . . .).

Abs. Adm. Sp. p = 10 Kgr. od. Atm.

ghe Ghe	, de			Fü	lur		m. Sp.	£	<u> </u>			llur	ıg -	!,		96''' C
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,5	0,4	0,883	0,3	0,25	0,20	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	2 C," u.C, bei
					ung N				<u> </u>	<u> </u>		g N _a		L ;J		$\frac{l.}{l} = 0.3$ (gew. Masch.)
Qu.Met.	D Centma.				- ° ¢		Mete					* <i>c</i>				Kgr.
0,020	16,2	20,1	16,7	14,3	12,5	11,5	9,7	7,5	15,6	12,8	10,9	9,5	8,6	7,2	5,5 6,1	4, 0 (bei
022 024	17,0 17,7	22,1 24,2	18,4 20,0	15,8 17,2	13,8 15,0	12,6	10,7	8,3 9,0	17,3 18,9	14,2 15,6	13,2	10,5	9,6 10,5	8,0 8,7	6,6	c == 1,57 m)
026 028	18,5 19,2	26,2 28,2	21,7 23,4	18,6 20,1	16,3	14,9 16,1	12,6	9,8 10,5	19,6 21,2	16,9	14,4 15,6	12,5	11,4	9,5	7,2 7,8	
0,030 032	19,8 20,5	30,2 32,2	25,0 26,7	21,5 23,0	18,8 20,0	17,2 18,4	14,6 15,5	11,3 12,1	23,9 25,6	19,6	16,8 18,0	14,5	13,2 14,2	II,1 II,9	8,4 9,0	3,3 (1,67 m)
034 036	21,1 21,7	34,2 36,2	28,4 30,0	24,4 25,8	21,3 22,5	19,5	16,5 17,5	12,8	27,2 28,9	22,4 23,8	19,1	16,6 17,6	15,1 16,1	12,6	9,6 10,2	16
038	22,3	38,2	31,7	27,2	23,8	21,8	18,4	14,3	30,6	25,2	21,5	18,6	17,0	14,2	10,8	0.0
0,040 042	22,9 23,5	40,3 42,3	33,4 35,0	28,7 30,1	25,0 26,3	23,0 24,1	19,4 20,4	15,1	32,3 34,0	26,6 28,0	22,7 23,9	19,7	17,9	15,8	11,4	2,7 (1,74 m)
044 046	24,0 24,6	44,3 46,3	36,7 38,4	31,5 33,0	27,5 28,8	25,3 26,4	21,4 22,3	16,6	35,7 37,4	29,4 30,7	25,1 26,3	21,7	19,8	16,6	12,6 13,2	
048 0,050	25,1 25,6	48,3 50,3	40,1 41,7	34,4 35,9	30,0 31,3	27,6 28,7	23,3 24,3	18,1 18,9	39,1 40,7	32,1	27,5 28,6	23,8	21,7	18,2	13,8	2,5
053 056	26,4 27,1	53,4 56,4	44,2 46,7	38,0 40,2	33,1 35,0	30,4 32,2	25,7 27,2	20,0 21,1	43,3 45,9	35,6 37,8	30,5 32,3	26,4 27,9	24,1 25,6	20,2 21,4	15,4 16,3	(1,80 m)
059 062	27,8 28,5	59,4 62,4	49, 2 51,7	42,3 44,5	36,9 38,8	33,9 35,6	28,6 30,1	22,2 23,4	58,4 51,0	39,9 42,0	34,1 35,9	29,5 31,1	27,0 28,4	22,6 23,8	17,2	
0,065 068	29,2 29,9	65,4 68,5	54,2 56,7	46,6 48,8	40,7 42,5	37,3 39,0	31,6 33,0	24,5 25,6	53,6 56,1	44,1 46,2	37,7	32,7	29,9	25,0 26,2	19,0	2,1 (1.87m)
071	30,5 31,2	71,5	59,2 61,7	50,9	44,4	40,8	34,5 36,0	26,8	58,7 61,3	48,4	39,5 41,3	34,2 35,8	31,3 32,8	27,4 28,6	20,9	(1,87m) 15
074 077	31,8	74,5 77,5	64,2	53,1 55,2	46,3 48,2	42,5 44,2	37,4	27,9 29,0	63,9	50,5 52,6	43,1 44,9	37,4 38,9	34,2 35,6	29,9	22,7	
0,080 084	32,4 33,2	80,5 84,6	66,7 70,0	57.4 60,3	50,0 52,5	45,9 48,2	38,8 40,8	30,2 31,7	66,4 69,9	54,7 57,6 60,5	46,8 49,2	40,5 42,7	37,1 39,0	31,0 32,7	23,7 24,9	1,9 (1,93 m)
088 092	34,0 34,7	88,6 92,6	73,4 76,7	63,1 66,0	55,0 57,5	50,5 52,8	42,7 44,6	33,2 34,7	73,4 76,9	63,4	51,6 53,9	44,8	41,0	34,3 36,0	26,2 27,4	
096 0,100	35,s 36,2	96,6 100,7	80,1 83,4	68,9 71,7	60,0 62,5	55,1 57,4	46,6 48,5	36, ₂	80,4 83,9	66,2 69,1	56,3 58,7	49,1 51,2	44,9 46,9	37,6 39,2	28,7 29,9	1,7
105 110	37,1 38,0	105,7	87,6 91,7	75,3 78,9	65,7 68,8	60,3	51,0 53,4	39,6 41,5	88,3 92,7	72,7 76,4	61,8	53,9 56,6	49,3 51,8	41,3	31,5	(2,02 m)
115 120	38,8 39,7	115,7	95,9 1 0 0,1	82,5 86,1	71,9 75,0	66,0 68,9	55,8 58,2	43,3 45,2	97,1	80,0 83,6	68,2	59,3 62,0	54,3 56,8	45,5 47,5	34,7 36,3	
0,125	40,5	125,8	104,2	89,7	78,2	71,8	60,7	47,1	105,9	87,3	74,5	64,8	59,3	49,6	37,9	1,5
130 135	41,8 42,1	1 30,8 1 35,9	108,4	93,3 96,9	81,3 84,4	74,7 77,5	63,1 65,5	49,0 50,9	110,3	90,9 94,6	77,6 80,8	67,5 70,2	61,7	51,7 53,8	39,5 41,1	1,5 (2.10 m) 14,6
140 145	42,8 43,6	140,9 145,9	116,8 120,9	100,4	87,6 90,7	80,4 83,3	68,0 70,4	52,7 54,6	119,2 123,6	98,2 101,8	84,0 87,1	72,9 75,6	66,7 69,2	55,9 57,9	42,7 44,3	
0,150 155	44,4 45,1	151,0 156,0	125,1 129,3	107,6 111,2	93,8 96,9	86,1 89,0	72,8 75,2	56,5 58,4	128,0 132,5	105,5	90,3 93,4	78,3 81,0	71,6 74,1	60,0 62,1	45,9 47,5	1,4 (2,17m)
160 165	45,8 46,5	161,0 166,1	133,4 137,6	114,8 118,4	100,0	91,9 94,8	77,6 80,1	60,3 62,2	137,0	112,9	96,6 99,7	83,7 86,5	76,6 79,1	66,3	49,1 50,7	
170	47,3	171,1	141,8	121,9	106,3	97,6	82,5	64,1	145,9	120,2	102,9	89,2	81,7	68,4	52,3	1.
0,175 180	47,9 48,6	176,1 181,2	145,9	125,5	112,6	100,5	84,9 87,4 80.8	65,9 67,8	150,4	123,9	106,1	92,0	84,2	70,5 72,6	53,9 55,5	1,3 (2,23 m)
185 190	49,3 49,9	186,2	154,3 158,4	136,3	115,7	106,2	89,8 92,2	71,6	159,3	131,3	112,4	97,4 100,2	91,7	74,7 76,8	57,1 58,7	
195 0,200	50,6 51,2	196,3	162,6 166,8	139,9	122,0 125,0	112,0	94,6 97,0	73,5 75,4	168,2	138,7	118,7	102,9	94,2	78,9 81,0	62,0	1,2
205 210	51,8 52,5	206,3 211,4	170,9	147,0	128,2 131,3	117,7 120,6	99,5 101,9	77,3	177,2 181,7	146,1	125,0 128,2	108,4	99,2 101,8	83,2 85,3	63,6 65,3	(2,29 m) 14.1
215 220	53,1 53,1	216,4 221,4	179,3 183,5	154,2 157,8	I 34,4 I 37,6	123,5 126,3	104,3 106,8		186,2	153,5 157,2	131,4	114,0	104,3 106,8	87,4 89,6	66,9 68,5	
0,225 230	54,s 54,9	226,5 231,5	187,6 191,8	161,4 165,0	140,7 143,8	129,2 132,1	109,2 111,6	84,8 86,7	195,3	161,0	137,8	119,5	109,3	91,7	70,1	1,1 (2,35 m)
235 240	55,5 56,1	236,5	196,0	168,6	147,0	134,9	114,1	88,6	204,3 208,8	168,4	144,2	122,3	114,4	93,8 95,9	71,8	(-,,53/
245	56,7	241,6 246,6	200,1	172,2 175,8	150,1	1 37,8 1 40,7	118,9	90,4 92,3	213,3	172,1	147,4	127,8	116,9	100,2	75,0 76,7	
0,250	57,3 C ₄ ' =	251,6 12,9	208,5	179,3	156,3	143,6	121,3	94,2	217,8	179,6	153,7	1 33,3	122,0	102,3	78,3	1,0 (2,40 m)
	*C''=	12,3	11,9	10, ₁ 10, ₄	9, ₄ 10, ₁	9, ₁ 10, ₁	8,7 10 2	8,4 11,0	gilt f	für gew	5hnl. Ma	isch. (au	ch rech	ts).		ł

Abs. Adm. Sp. p = 10 Kgr. od. Atm.

e e	ISer			Fül	llur	ıg -	:: :				Fü	lluı	ng -	<u>.</u>		2C'''u.C.
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	0,7	0,5	0,4	0,833	0,3	0,25	0,20	bei
		In	dicirte	Leist	ing N	in P	ferdekr	aft		Netto-	Leistur	No.	in Pfe	rdekraí	l ft	$\frac{l}{l} = 0.25$ (gew. Masch.)
Qu. Me t.	D Centm.								l	hwindi						Kgr.
0,250 255	57,3	251,6	208,5	179,3	156,3	143,6	121,3		217,8	179,6			122,0	102,3	78,3	1,0
260	57,8 58,4	256,7 261,7	212,6	182,9 186,5	159,4 162,6	146,4	123,7	98,0	222,4 226,9	183,3 187,1	150,9	136,1	124,6	104,4	79,9 81,6	(bel c == 2,40 m)
265 270	59,s	266,7 271,8	221,0 225,2	190,1	165,7	152,2 155,1	128,6	99,9 101,8	231,4 236,0	190,8	163,3 166,5	141,7 144,5	129,7 132,2	108,7	83,2 84,8	14,0
0,275 280	60,1 60,8	276,8 281,8	229,3 233,5	197,3	172,0 175,1	157,9 160,8	133,5 135,9	103,6	240,5 245,1	198,3	169,8 173,0	147,3 150,1	134,8 137,3	113,0	86,5 88,1	1,0 (2,45 m)
285 290	61,1	286,8 291,9	237,7 241,8	204,4 208,0	178,2 181,3	163,7 166,5	138,3	107,4	249,6 254,1	205,8 209,6	176,2 179,4	152,8 155,6	139,9 142,4	117,3	89,8 91,4	
295	62,2	296,9	246,0	211,6	184,5	169,4	143,2	111,2	258,7	213,3	182,6	158,4	145,0	121,5	93,0	• .
9,300 310	62,7 63,8	302,0 312,0	250,2 258,5	215,2 222,3	187,6	172,3 178,0	145,6 150,4	113,1	263,3 272,4	217,0 224,6	185,8	161,2 166,8	147,5	123,7	94,7 98,0	1,0 (2,49 m)
320 330	64,8 65,8	322 332	267 275	230 237	200 206	184	155	121	282 291	232	205	172	158	132	101	
340 0,350	66,8 67,7	342 352	284 292	244 251	213 219	195 201	165 170	128	300 309	247 255	212	184 189	168	141	111	1,0
360 370	68,7 69,7	362 372	300 309	258 265	225 231	207 212	175 180	136 139	318 327	262 270	225 231	195 201	178 184	150 154	115	(2,57 m)
380 390	70,s 71,s	383 393	317 325	273 280	238 244	218 224	184 189	143 147	337 346	278 285	238 244	206 212	189 194	158 163	12I 124	
0,400 410	72,4 73,3	403 413	334	287 294	250 256	230 235	194 199	151 155	355	293	25 I 25 7	217	199	167	128	0,9
420 430	74.3	423	342 350	301 308	263 269	24 I	204 209	158 162	364 373	300 308	264	229	209	171 176 180	131	(2,65 m) 13,6
440	75,1 76,0	433 443	359 367	316	27Ś	247 253	213	166	383 392	315 323	270 277	234 240	214 220	184	138	
0,450 460	76,8 77,7	453 463	375 384	323 330	281 288	258 264	218	170 173	401 410	331 338	283 290	246 251	225	189	144 148	O,9 (2,73 m)
470 480	78,s 79,s	473 483	392 400	337 344	294 300	270 276	228 233	177 181	419 429	346 353	296 303	257 263	235 240	197	151 154	
490 0.500	80,2 81,0	493 503	409	351 359	306 313	281 287	238 243	185 188	438 447	361 369	309 316	268 274	246 251	206 210	158 161	0,8
510 520	81,8	513 523	425 434	366 373	319 325	293 299	247 252	192 196	456 465	376 384	322 329	280 285	256 261	215	164	(2,80 m)
530 540	83,4 84,2	533 544	442 450	380 387	331	304 310	257 262	200 204	474 484	391 399	335 341	29I 296	266 271	223 228	171	
0,550	84,9	554	459	394	344	316	267	207	493	406	348	302	276	232	178	0,7
560 570	86,5	564 574	467 475	402 409	350 356	322 327	272 277	211 215	502 511	414 421	354 361	308 313	282 287	236 240	181	(2,86 m)
580 590		584 594	484 492	416 42 3	363 369	333 339	281 286	219 222	520 529	429 436	367 374	319 324	292 297	245 249	188	
0,600 620	88,7 90,2	604 624	500 517	430 445	375 388	345 356	29 I 30 I	226 234	538 557	444 459	380 393	330 341	302 312	253 262	194 201	O,7 (2,92 m)
640 660	91,6		534 550	459 473	400 413	368 379	311 320	241 249	575 593	474 489	406 419	352 363	323 333	271 279	207	13,3
680	94,4	684	567	488	425	39 I	330	256	611	504	432	375	343	288	22 I	^ -
0,700 720	95,8 97,2	705 725	584 600	502 516	438 450	402 414	340 349	264 271	630 648	519 534	445 458	386 397	353 364	296 305	227 234	0,7 (3,02 m)
740 760	99,8	745 765	634	531 545	463 475	425 436	359 369	279 286	666 684	549 565	471 483	408 420	374 384	314	241 247	
780 0,800	102.4	785 805	650 667	559 574	488 500	448 459	378 388	294 302	703 721	580 595	496 509	431 442	394 405	331 340	254 260	0,6
820 840	103,7 105,0	825	684 700	588 602	513 525	471 482	398 408	309 317	739 758	610 625	522	453 464	415 425	348 357	267 274	(3,11 m)
860 880	106,2	866 886	717 734	617 631	538 550	494 505	417 427	324 332	776 79 1	640 655	548 561	476 487	436 446	366 374	280 287	
0,900	108,6	906	75 I	645	563	517	437	339	813	670	574	498	456	383	294	0,6 (3,18 m)
920 940	111,0	926 946	767 784	660 674	575 588	528 540	440 456	347 354	831 849	685 701	587 600	509 521	467 477	392 400	300 307	(3,10 m)
960 980		966 986	801 817	688 703	600 613	551 563	466 475	362 369	868 886	716 731	613	532 543	487 498	409 417	314 320	
1,000	114,5	1007	834	717	625	574	485	377	904	746	639	555	508	426	327	O,6 (3,25 m)
	xC," =	12, ₁ 10, ₅	10, ₂ 9, ₂	9, ₃ 8, ₈	8,6 8,6	8.3 8,6	7,9 8, ₇	7, ₅ 9, ₃	gilt f Hälft	ür exacı e betrag	te Masci t (auch	h., bei v links).	reichen	C _{\$} "" cir	ca die	13,0

Hrabák, Hilfsbuch f. Dampfmasch.-Techn.

I. SERIE.

B.

Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung.

(Steuerung nach Meyer oder Corliss etc.)

Werthe von $\frac{1}{x}$

zur Bestimmung des Abkühlungs-Verlustes C_i aus den tabellarischen Ansätzen von x C_i (durch Multiplication dieser Ansätze mit $\frac{1}{x}$).

Füllung 💪 =	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,883	0,3	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	$=\frac{l_{i}}{l} \text{ (Fullung)}$
c = 0,5 m	0,69	0,74	0,78	0,83	0,89	0,94	0,96	1,∞	1,04	1,09	7,21	1,14	c = 0,5 m
0,6	0,63	0,67	0,71	0,76	0,82	0,86	0,88	0,91	0,95	0,99	1,01	1,04	0,6
0,7	0,59	0,62	0,66	0,70	0,75	0,79	0,81	0,85	0,88	0,92	0,94	0,96	0,7
0,8	0,55	0,58	0,62	0,66	0,71	0,74	0,76	0,79	0,82	0,86	0,88	دور0 ٠	0,8
0,9	0,52	0,55	0,58	0,62	0,67	0,70	0,72	0,75	0,78	0,81	0,83	0,85	0,9
c = 1.0 m	0,49	0,52	0,55	0,59	0,63	0,66	0,68	0,71	0,74	0,77	0,79	0,80	c = 1.0 m
1.1	0,47	0,50	0,53	0,56	0,63	0,63	0,65	0,67	0,70	0,73	0,75	0,77	1.1
1,2	0,45	0,47	0,50	0,54	0,58	0,61	0,62	0,65	0,67	0,70	0,72	0,73	1,2
1,3	0,43	0,46	0,48	0,52	0,55	0,58	0,60	0,62	0,65	0,67	0,69	0,70	1,3
1,4	0,42	0,44	0,47	0,50	0,53	0,56	0,57	0,60	0,62	0,65	0,66	0,68	1,4
c=1,5 m	0,40	0,42	0,45	0,48	0,52	0,54	0,56	0,58	0,60	0,63	0,64	0,66	c = 1.5 m
1,6	0,39	0,41	0,44	0,47	0,50	0,52	0,54	0,56	0,58	0,61	0,62	0,64	1.6
1,7	0,38	0,40	0,49	0,45	0,48	0,51	0,52	0,54	0,56	0,59	0,60	0,62	1,7
1,8	C,37	0,39	0,41	0,44	0,47	0,49	0,51	0,53	0,55	0,57	0,59	0,60	1,8
1,9	0,36	0,38	0,10	0,43	0,46	0,48	0,49	0,51	0,53	0,56	0,57	0,58	1,9
c = 2.0 m	0,35	0,37	0,39	0,42	0,45	0,47	0,48	0,50	0,52	0,54	0,56	0,57	c=2.0 in
2,2	0,33	0,35	0,37	0,40	0,43	0,45	0,46	0,48	0,50	0,52	0,53	0,54	2,2
2,4	0,32	0,34	0,36	0,38	0,41	0,43	0,44	0,46	0,48	0,50	0,51	0,52	2,4
2,6	0,31	0,32	0,34	0,37	0,39	0,41	0,42	0,44	0,46	0,48	0,49	0,50	2,6
2,8	0,29	0,31	0,33	0,35	0,38	0,40	0,41	0,42	0,44	0,46	0,47	0,48	2,8
c = 8.0 m	0,28	0,30	0,32	0,34	0,36	0,38	0,39	0,41	0,43	0,44	0,45	0,46	c = 3,0 m
3,2	0,27	0,29	0,31	0,33	0,35	0,37	0,38	0,40	0,41	0,43	0,44	0,45	8,2
3,4	0,27	0,28	0,30	0,32	0,34	0,35	0,37	0,38	0,40	0,42	0,43	0,44	8,4
3,6	0,26	0,27	0,27	0,31	0,33	0,35	0,36	0,37	0,39	0,41	0,41	0,42	3.6
8,8	0,25	0,27	0,28	0,30	0,32	0,34	0,35	0,36	0,38	0,39	0,40	0,41	3,8
c = 4.0 m	0,25	0,25	0,28	0,29	0,32	0,33	0,34	0,35	0,37	0,38	0,39	0,40	c = 4.0 m
4,2	0,24	0,25	0,27	0,29	0,31	0,32	0,33	0,35	0,35	0,38	0,39	0,39	4,2
4,4	0,23	0,25	0,26	0,28	0,30	0,32	0,32	0,34	0,35	0,37	0,37	0,38	4,4
4,6	0,23	0,24	0,26	0,27	0,29	0,31	0,32	0,33	0,34	0,36	0,37	0,37	4.6
4,8	0,22	0,24	0,25	0,27	0,29	0,30	0,31	0,32	0,34	0,35	0,36	0,37	4,8
c = 5.0 m	0,22	0,23	0,25	0,26	0,28	0,30	0,30	0,32	0,33	0,34	0,35	0,35	c = 5,0 n

Note. Diese Werthe von $\frac{1}{x}$ sind für alle Maschinengattungen (bei einer gewissen Füllung $\frac{t_1}{t}$ und Kolbengeschwindigkeit c) gleich gross; dieselben sind in der vorangehenden Einleitung für alle Füllungen auf drei Decimalen angegeben.

Corrections Coëffic. für C_i " bei dem jeweiligen Hubverhältnisse I:D.

Venn $f:D = \begin{bmatrix} 0.6 & 0.8 & 1.0 & 1.25 & 1.5 & 1.75 & 2 & 2.5 & 3 & 3.5 & 4 & 5 \\ \text{Coēffic.} = \begin{bmatrix} 0.73 & 0.77 & 0.69 & 0.87 & 0.91 & 0.98 & 1 & 1.08 & 1.15 & 1.22 & 1.29 & 1.41 \end{bmatrix}$

I. Serie, B.

Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung. (Zunächst mit Dampfhemd.)

Abs. Adm. Sp. p = 3 Kgr. od. Atm.

iche	is ser			Fül	lun		===		= •			lur	ng -	1, 7		Subtr.	2C″u.C
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,3	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,833	0,3	Compr. Lstg.	bei 1
0 X	D D	In	dicirte	Leist	ung N		ferdekr					$g \frac{N_n}{c}$	in Pfe	rdekraí	t	c=1 m	=0.5 (gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.		<u> </u>	ı			Meter	1	engesc	hwindi	gkeit	, ———		ī	<u> </u>	Pfdk.	Kgr.
0,020	16,2 17,0	4,6 5,0	4,3 4,8	4,0 4,4	3,6 3,9	3,0 3,3	2,5 2,7	2,2 2,4	3,2 3,5	3,° 3,3	2,7 3,0	2,4 2,6	1,9 2,1	I,5	I,3 I,4	:	12,5 (bei c =
024 026	17,7	5,5 6,0	5,2 5,6	4,8 5,2	4,3 4,6	3,6 3,9	3,0	2,6 2,9	3,9 4,2	3,7 4,0	3,3 3,6	2,9 3,2	2,3 2,5	1,8	1,6 1,7	:	o,86 m)
028 0,030	19,2 19,8	6,4 6,9	6,1 6,5	5,6 6,0	5,0 -5,3	4,2 4,4	3,5	3,1 3,3	4,6 4,9	4,3 4,7	3,9 4,2	3,4 3,7	3,0	2,2 2,4	1,9 2,0		9,5
032 034	20,5	7,3 7.8	6,9 7,4	6,4 6,8	5,7 6,0	4,7 5,0	4,0 4,2	3,5 3,7	5,3 5,7	5,0 5,3	4,6	4,0 4,2	3,2 3,4	2,5	2,2 2,4		(0,91 m)
036 038	21,7 22,3	8,2 8,7	7,8 8,2	7,2 7,6	6,4 6,7	5,3 5,6	4,5 4,7	4,0 4,2	6,0 6,4	5,7 6,0	5,2 5,5	4,5 4,8	3,6	2,9 3,1	2,5 2,7	:	
0,040	22.9	9,2	8,7	8.0	7,1	5,9	5,0	4,4	6,7	6,4	5,8	5,0	4,1	3,3	2,8		7,9
042 044	23,5 24,0	9,6 10,1	9,1 9,5	8,4 8,8	7,4 7,8	6,3	5,2 5,5	4,6 4,8	7,1 7,5	6,7 7,0	6,1 6,4	5,3 5,6	4,3 4,5	3,4 3,6	3,0 3,2	:	(0,96 m)
046 048	24,6 25,1	10,5 11,0	9,9 10,4	9,2 9,6	8,1 8,5	6,8 7,1	5,7 6,0	5,1 5,3	7,8 8,2	7,4 7,7	6,7 7,0	5,9 6,1	4,7 4,9	3,8 4,0	3,3 3,5	:	
0,050 053	25,6 26,4	11,4 12,1	10,8 11,5	10,6	8,9 9,4	7,4 7,8	6,2 6,5	5,5 5,8	8,6 9,1	8,1 8,6	7,4 7,9	6,4 6,9	5,2 5,6	4,2 4,5	3,6 3,9	:	6,9 (0,99 m)
056 059	27,1 27,8	12,8 13,5	12,1	11,2	9,9 10,5	8,3 8,7	6,9 7,3	6,2 6,5	9,7 10,3	9,1 9,7	8,3 8,8	7,3 7,7	5,9 6,3	4,8 5,0	4,1 4,4] :	
062 0,065	28,5 29,2	14,1	13,4	12,4	11,0	9,2	7,6 8,0	6,8	10,8	10,2	9,3	8,1	6,6	5,3	4,6	•	6,2
068 071	29,9 30,5	14,8 15,5 16,2	14,1	13,6	11,5	9,6	8,4	7,1 7,5	11,4	10,7	9,8	9,0	7,0 7,3	5,6 5,9	4,9 5,1		(1,02 m) 26
074 077	31,2 31,8	16,9	15,4 16,0 16,7	14,2	12,6 13,1	10,5	8,8 9,1	7,8 8,1	12,5 13,1	11,8	10,7	9,4	7,7 8,0	6,4	5,4 5,6	:	20
0,080	32.4	17,5 18,3	17,3	15,4	13,6 14,2	11,4	9,5	8,5 8,8	13,6	12,9 13,3	11,7 12,2	10,2	8,4 8,7	7,0	5,9 6,1		5,4
084 088	33,2 34,0	19,2 20,1	18,2	16,8 17,6	14,9 15,6	12,4	10,4	9,2 9,7	14,9 15,6	14,1 14,8	12,9 13,5	11,3 11,8	9,1 9,6	7,4 7,8	6,4 6,7	:	(1,06 m)
092 096	34,7 35,8	21,0 21,9	20,0 20,8	18,4	16,3 17,0	13,6 14,2	11,3 11,8	10,1	16,4	15,5 16,2	14,2 14,8	12,4 13,0	10,1	8,2 8,5	7,1 7,4	1:	
0,100 105	36,2 37,1	22,8 24,0	21,7	20,0 21,0	17,7 18,6	14,8 15,5	12,4 13,0	11,0 11,5	17,9 18,9	16,9 17,8	15,5 16,3	13,5 14,3	11,0	8,9 9,4	7,8 8,2		4,7 (1,10m)
110 115	38,0	25,1 26,3	23,8 24,9	22,0 23,0	19,5	16,3	13,6 14,2	12,1 12,6	19,8	18,7 19,6	17,1	15,0	I2,2 I2,8	9,9	8,6 9,0	:	
120	39,7	27,4	26,0	24,0	21,3	17,7	14,8	I 3,2	21,7	20,5	18,8	16,5	13,4	10,9	9,5	:	
0,125 130	40,5 41,3	28,5 29,7	27,1 28,2	25,0 26,0	22,2 23,1	18,5 19,2	15,5	13,7	22,7 23,7	21,4 22,4	19,6 20,5	17,2 17,9	14,6	II,4 II,9	9,9	:	4,2 (1,15 m)
135 140	42,1 42,8	30,8 32,0	29,2 30,3	27,0 28,0	24,0 24,9	20,0 20,7	16,7 17,3	14,8 15,4	24,6 25,6	23,3 24,2	21,3 22,1	18,6 19,4	15,2 15,8	12,4	10,8		24
145 0,150	43,6 44,4	33,1 34,2	31,4 32,5	29,0 30,0	25,7 26,6	21,4	17,9	15,9 16,5	26,5 27,5	25,1 26,0	23,0	20,1	16,4	13,3	11,6		3,7
155 160	45,1 45,8	35,4 36,5	33,6 34,7	31,0 32,0	27,5 28,4	22,9 23,6	19,1	17,0 17,6	28,5 29,5	26,9 27,8	24,7 25,5	21,6 22,4	17,6	14,3 14,8	12,5	1:	(1,19m)
165 170	46,5	37,7 38,8	35,7 36,8	33,° 34,°	29,3 30,2	24,4 25,1	20,4 21,0	18,1 18,7	30,4 31,4	28,8 29,7	26,4 27,2	23,1 23,9	18,8 19,4	15,3 15,8	I 3,4 I 3,8		
0,175	47,9 48,6	39,9	37,9	35,0	31,1	25,9	21,6	19,2	32,4	30,6	28,1	24,6	20,1	16,3	14,2		3,4
180 185 190	49,8 49,9	41,1	39,0 40,1	36,0 37,0	31,9 32,8	26,6 27,3	22,2 22,9	19,8 20,3	33,4	31,5 32,4	28,9 29,8	25,4 26,1	20,7	16,8	14,7	:	(1,23 m)
195	50,6	43,4 44,5	41,1	38,0 39,0	33,7 34,6	28,1 28,8	23,5 24,1	20,9 21,4	35,3 36,3	33,4 34,3	30,6 31,5	26, ₂ 27,6	21,9	17,8	15,6	:	
0,200 205	51,2 51,8	45,6 46,8	43,3 44,4	40,0 41,0	35,5 36,4	29,6 30,3	24,7 25,3	21,9 22,5	37,3 38,2	35,2 36,2	32,3 33,1	28,3 29,1	23,1 23,7	18,8	16,4 16,9	:	8,1 (1,26 m)
210 215	52,5 53.1	47,9 49,1	45,5 46,6	42,0 43,0	37,3 38,1	31,0 31,8	25,9 26,6	23,0 23,6	39,2 40,2	37,1 38,0	34,0 34,8	29,8 30,6	24,3 25,0	19,9 20,4	17,3 17,7	:	23,4
220 0,225	53,7 54,8	50,2	47,7 48,7	44,0 45,0	39,0	32,5	27,2 27,8	24,1	41,2	38,9	35,7 36,6	31,3	25,6 26,2	20,9	18,2		3,0
230 235	54,9 55,s	51,4 52,5	49,8	46,0	39,9 40,8	33,3	28,4	24,7 25,2	42,2	39,9 40,8	37,4	32,1 32,8	26,8	2I,4 2I,9	19,1	:	(1,29 m)
240 245	56,1 56,7	53,6 54,8	50,9 52,0	47,° 48,°	41,7 42,6	34,7 35,5	29,0 29,7	25,8 26,3	45,2	41,7 42,7	38,3	33,6 34,3	27,4 28,1 28,7	22,4	19,5	:	
0,250	50,7 57,3	55,9	53,1 54,2	49,° 50,°	43,5 44,3	36,2 36,9	30,3	26,9 27,4	40,2 47,1	43,6	40,0 40,8	35, ¹ 35, ⁸	29,3	23,4	20,4 20,8	:	2,8 (1,32 m)
1	C, = zC, = N =	20,2 12,9	18,7 12,0	17,3 11,2	16,3 10,7	15,6 10,5	15,6 10,7	15,8 10,9	20, ₄ 13, ₀	18.9 12.1	17,6 11,4	16,7 11,0	16,9 10,9	16,4 11.3	16,7 11,7	= C,' =x,C,''	}+
, (И =	1	1	1	1	1	1 1]	1	0,99		0,98	0.97	0,96	0,95	0,94	= N	,

 $0.98 \mid 0.98 \mid 0.97 \mid 0.98 \mid 0.98 \mid 0.94 \mid = N$ † Für Masch. Ohne Hemd (auch rechts).



Abs. Adm. Sp. p = 3 Kgr. od. Atm.

, å	ğ			Fäl	lur		m. Sp.		= 35	Kgr. o		llur	ıg 🤺	,			
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,3	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0.3	Subtr. Compr. Lstg.	2C''u.C' bei -1.
Kol						L	lerdekr	aft			<u> </u>	<u> </u>	<u></u>	rdekraf	<u> </u>	pro c=1 m	= 0,4 (gew.
Ou.Met.	D Centm.				c		Mete		<u>'</u>			·6 c		IUCEIAI		Pfdk.	Masch.) Kgr.
0,250	57,3	57,1	54,2	50,0	44,3	36,9	30,9	27,4	47,1	44,5	40,8	35,8	29,3	23,9	20,8		2,9
255 260	57,8 58,4	58,2 59,4	55,3 56,3	51,0 52,0	45,2 46,1	37,7 38,4	31,5 32,1	28,0 28,5	48,1 49,1	45,5 46,4	41,7 42,5	36,6 37,3	29,9 30,5	24,4 24,9	21,3 21,7	:	(bei c == 1,32 m)
265 270	59,0 59,5	60,5 61,6	57,4 58,5	53,0 54,0	47,0 47,9	39,2 39,9	32,7 33,4	29,1 29,6	50,1 51,1	47,4 48,3	43,4 44,3	38,1 38,9	31,1 31,7	25,4 25,9	22,2 22,6	:	23
0,275	60,1 60,6	62,8	59,6 60,7	55,0	48,8	40,6	34,0	30,2	52,1	49,2	45,1	39,6	32,4	26,4	23,1		2,8
280 285	61.1	63,9 65,1	61,7	56,0 57,0	49,7 50,6	41,4	34,6 35,2	30,7 31,3	53,1 54,0	50,2 51,1	46,8	40,4	33,6	26,9 27,5	23,5 24,0		(1,35 m)
290 295	61,7 62,2	66,2 67,3	62,8 63,9	58,0 59,0	51,5 52,3	42,9 43,6	35,8 36,5	31,8 32,4	55,° 56,°	52,1 53,0	47,7 48,6	41,9 42,7	34, ² 34, ⁸	28,0 28,5	24,4 24,9		
0,300 310	62,7 63,8	68,5 70,8	65,0 67,2	60,0 62,0	53,2 55,0	44,3 45,8	37,° 38,3	32,9 34,0	57,0 59,1	53,9 55,8	49,4 51,2	43,4 44,9	35,5 36,7	29,0 30,0	25,3 26,2	:	2,7 (1,37 m)
320 330	64,8 65,8	73,0 75,3	69,3 71,5	64,0 66,0	56,7 58,5	47,3 48,8	39,5 40,7	35,1 36,2	61,1	57,7 59,6	52,9 54,7	46,5 48,0	38,0 39,2	31,0 32,1	27,1 28,0	:	
340	66,8	77,6	73,7	68,0	60,3	50,2	42,0	37,3	65,1	61,5	56,4	49,5	40,5	33,1	28,9	:	
0,350 360	67,1 68,1	79,9 82,2	75,9 78,0	70,0 72,0	62,1 63,8	51,7 53,2	43,2 44,4	38,4 39,5	67,1 69,1	65,3	58,1 59,9	51,1 52,6	41,8 43,°	34,1 35,2	29,9 30,8	:	2,5 (1,42 m)
370 380	69,7 70,6	84,4 86,7	80,2 82,4	74,0 76,0	65,6 67,4	54,7 56,2	45,7 46,9	40,6 41,7	71,1 73,1	67,2	61,6	54,1 55,7	44,3 45,5	36,2 37,2	31,7 32,6	:	
390	71,5 72,4	89,0	84,5 86,7	78,0 80,0	69,1	57,6	48,1	42,8	75,1	71,0	65,1 66,9	57,2 58,8	46,8 48,1	38,3	33,5		,
0,400 410	73,3	91,3 93,6	88,8	82,0	70,9 72,7	59,1 60,6	49,4 50,6	43,9 45,0	77,1	72,9 74,9	68,6	60,3	49,4	39,3 40,4	34,4 35,3		2,3 (1,46 m)
420 430	74,3 75,1	95,9 98,2	91,0 93,2	84,0 86,0	74,5 76,2	62,1 63,5	51,9 53,1	46,1 47,2	81,2 83,2	76,8 78,7	70,4 72,1	61,8	50,6 51,9	41,4 42,4	36,2 37,1		22,8
440 0,450	76,0 76,8	100,4	95,4 97,5	88,0 90,0	78,0 79,8	65,0 66,5	54,3 55,5	48,3	85,2 87,2	80,6 82,5	73,9	66,5	53,2 54,4	43,5	38,0 38,9		2,1
460 470	77,7 78,5	105,0	99,7 101,9	92,0 94,0	81,6 83,3	68,0 69,5	56,7 58,0	50,5 51,6	89,2 91,3	84,4 86,3	77,4	68,0 69,5	55,7 57,0	45,6	39,8 40,7	:	(1,50 m)
480 490	79,3 80,2	109,6	104,0	96,0 98,0	85,1 86,9	70,9	59,2	52,7	93,3	88,2	79,1 80,9	71,1	58,2	47,6 48,7	41,7	:	
0,500	81.0	111,0	108,3	99,9	88,7	72,4 73,9	60,4	53,8 54,9	95,3	90,1	82,6 84,4	72,6	59,5 60,7	49,7	42,6 43,5		2,1
510 520	81,8 82.s	116,4	110,5 112,7	101,9	90,4 92,2	75,3 76,8	62,9 64,1	56,0 57,1	99,3	93,9 95,8	86,1 87,9	75,7	62,0 63,3	50,7 51,8	44,4 45,3	:	(1,54 m)
530 540	83,4 84,2	121,0 123,3	114,9 117,0	105,9	94,0 95,7	78,3 79,8	65,3 66,6	58,2 59,3	103,3 105,3	97,7	89,6 91,3	78,8 80,3	64,5 65,8	52,8 53,8	46,2 47,1	:	,
0,550	84.9	125,5	119,2	109,9	97,5	81,3	67,8	60,4	107,3	101,5	93,1	81,8	67,0	54,9	48,0		2,0
560 570	85,7 86,5	127,8	121,4 123,5	111,9	99,3 101,1	82,7 84,2	69,0 70,3	61,5 62,6	109,3	103,4	94,8	83,3	68,3 69,6	55,9 56,9	48,9 49,8	:	(1,57 m)
580 5 90	87,2 88,0	132,4 134,7	125,7	115,9	102,8	85,7 87,2	71,5 72,7	63,7 64,8	113,3	107,2	98,3 100,0	86,4 87,9	70,8	57,9 59,0	50,8 51,7	:	
0,600 620	88,7 90,2	137,0	130,0	119,9 123,9	106,4	88,6 91,6	74,0	65,8 68,0	117,3 121,3	111,0	101,8	89,5 92,5	73,3	60,0 62,1	52,5	٠.	1,9 (1,60 m)
640	91,s 93,o	141,5	134,3 138,7	127,9	113,5	94,5	76,5 78,9	70,2	125,3	118,6	108,8	95,6	75,8 78,3	64,2	54,4 56,2	:	22
660 680	94,4	150,7 155,3	143,0	131,9	117,0	97,5 100,4	81,4 83,9	72,4 74,6	129,3 133,4	126,2	112,2	98,7	80,9 83,4	68,3	58,0 59,8		
0,700 720	95,8 97,2	159,8 164,4	151,7 156,0	I 39,9 I 43,9	124,1	103,4	86,3 88,8	76,8 79,0	137,4 141,4	130,0 133,8	119,2	104,8	85,9 88,4	70,4 72,5	61,6 63,5	:	1,7 (1,65 m)
740 760	98,5 99,8	169,0 173,5	160,3 164,7	147,9 151,9	131,2 134,8	109,3	91,3 93,8		145,4	137,6	126,2	111,0	90,9	74,5 76,6	65,3	:	
780	101,1	178,1	169,0	155,9	1 38,3	115,2	96,2	85,5	153,4	145,2	133,2	117,1	96,0	78,7	68,9		
0,800 820	102,4 103,7	182,6 187,2	173,4 177,7	159,9 163,9	141,9	118,2	98,7 101,2	87,8 9 0, 0		148,9 152,8	136,7 140,2		98,5	80,8 82,9	70,7 72,6	:	1,6 (1,70 m)
840 860	105,0 106,2	191,8 196,3	182,0 186,3	167,9 171,9	149,0 152,5	124,1 127,0	103,6	92,2 94,3	165,5 169,6	156,6	143,7 147,2	126,4	103,6	84,9 87,0	74,4 76,2	:	
880 0,900	107,4 108,5	200,9	190,7	175,9	156,1	130,0	108,6	96,5	173,6	164,2	150,7	132,5	108,7	89,1	78,0		1,5
920	109,8	205,5 210,1	195,0	179,9 183,9	159,6 163,2	132,9 135,9	111,0	98,7 100,9	177,6	168,0	154,2	135,6	111,2	93,3	79,9 81,7	:	(1,74 m)
940 960	111,0 112,2	219,2	203,7 208,0	187,9	166,7 170,3	138,8	118,5	105,3	185,7		164,7	141,8	118,8	95,4	83,5 85,4	:	
980 1,000	113, ₄ 114, ₅	223,8	212,3	195,9	173,8 177,3	144,7	120,9	107,5	193,8		1	148,0	121,4	99,6	87,2 89,1		1,4
	C ₄ ' =	19,5	18,0	16,6	15,6	14,9	14,9	15,1		1	1	1	1	bei v links).			(1,78m) 21,8
F I	яС;" =	10,9	10,2	9,6	9,1	8,9	9,1	9,2	J C'''	circa d	ie Hälft	e beträg	t (auch	links).		I	1 "

Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung. (Zunächst mit Dampfhemd.) Abs. Adm. Sp. p = 31/2 Kgr. od; Atm.

٠	b			T 22 '			m. Sp.	<u> </u>	1				~ /			1	
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	00		Fül		<u> </u>		0.2			Fül 0,6			0,333	0,3	Compr.	2C, 11. C.
Wirl	Kol	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,3	0,8	0,7		0,5	0,4			Lstg.	=0.4
0	D	In	dicirte	Leistu ———	$\frac{ng}{c}$		ferdekr					g <u>-</u>	in Pfer	rdekraf	t 	c=1m Pfdk.	(gew. Masch.)
Qu.Met. 0,020	16,2	5,8	5,6	5,2	4.7	4,0	Meter 3,4	3,1	1	4,0	3,7	3,2	2,7	2,2	2,0	0,1	10,8
022	17,0 17,7	6,4	6,1 6,7	5,7 6,2	4,7 5,1	4,4	3,7	3,4	4,7	4,4	4,1	3,6 4,0	3,° 3,3	2,5	2,2	0,1 0,1	(bei
024 026	18,5	7,6	7,3	6,7	5,6 6,0	4,8 5,2	4,1	3,7 4,0	5,1 5,6	4,9 5,3	4,5 4,9	4,3	3,6	3,0	2,6	0,1 0,1	o,93 m)
028 0,0 3 0	19,2 19,8	8,2 8,8	7,8 8,4	7,3 7,8	6,5 7,0	5,6 5,9	4,8 5,1	4,3 4,6	6,5	5,7 6,2	5,3 5,7	4,7 5,0	3,9 4,2	3,2	2,9 3,1	0,1	8,7
032 034	20,5	9,3	8,9 9,5	8,3 8,8	7,4 7,9	6,3 6,7	5,4 5,8	4,9 5,2	7,0 7,4	6,6 7,1	6,1 6,5	5,4 5,8	4,5 4,8	3,7 4,0	3,3 3,6	0,1 0,1	(0.98 m) 24
036 038	21,7 22,3	10,5 II,1	10,0	9,3 9,8	8,4 8,8	7,1 7,5	6,1 6,5	5,5 5,9	7,9	7,5 8,0	6,9 7,3	6,1 6,5	5,1 5,4	4,3 4,5	3,8 4,0	0,1 0,1	
0,040	22.9	11,7	11,2	10,4	9,3	7,9 8,3	6,8	6,2	8,8	8,4	7,8	6,9	5,7	4,8	4,2	0,2	7,1
042 044	23,5 24,0	12,2	11,7 12,3	10,9 11,4	9,7 10,2	8,3 8,7	7,1 7,5	6,5 6,8	9,3 9,8	8,9 9,3	8,2 8,6	7,2	6,4	5,0 5,3	4,5 4,7	0,2	(1,3m)
046 048	24,6 25,1	13,4	12,8	11,9	10,7	9,1 9,5	7,8 8,2	7,1 7,4	10,2 10,7	9,8 10,2	9,0 9,4	8,0 8,4	7,0	5,6 5,8	4,9 5,2	0,2	
0,050	25,6 26,4	14,5	13,9	12,9	11,6	9,9	8,5	7,7 8,1	11,2	10,6	9,8	8,7 9,3	7,3	6,1 5,5	5,4 5,8	0,2	6,4 (1,06 m)
053 056	27.1	15,5	14,7	13,7	12,3	10,5	9,0	8,6	11,9	12,0	11,1	9,8	7,8 8,2 8,7	6,9	6,1	0,2	(-,,,
059 062	27,8 28,5	17,2 18,1	16,4	15,3 16,1	I 3,7 I 4,4	11,7	10,0 10,5	9,1 9,5	13,4 14,1	12,7	11,7	10,4	9,2	7,3	6,5 6,9	0,2	
0,065 068	29,2 29,9	19,0 19,9	18,1 18,9	16,8 17,6	15,1	12,9	11,0 11,5	10,0 10,4	14,8	14,0	13,6	11,6	9,7	8,1 8,5	7,2 7,6	0,3	5,5 (1,10m)
071 074	30,5	20,8 21,6	19,7	18,4 19,2	16,5 17,2	14,0 14,6	12,1	10,9 11,4	16,2 17,0	15,4	14,2	12,7	10,6 11,1	8,9 9,3	7,9 8,3	0,3	22
077	31,8	22,5	21,4	20,0	17,9	15,2	13,1	11,8	17,7	16,7	15,5	13,8	11,6	9,7	8,7	0,3	
0,080 084	32,4 33,2	23,4 24,5	22,3	20,7 21,7	18,6 19,5	15,8 16,6	13,6	12,3	18,4	17,5 18,4	16,1 17,0	14,4	12,0	10,1	9,0 9,5	0,3 0,3	4,9 (1,14 m)
088 092	34,0	25,7 26,9	24,5 25,6	22,8 23,8	20,5 21,4	17,4	14,9	13,5 14,1	20,4 21,3	19,3	17,9	15,9	13,3	11,2	10,0	0,3	
096	35,5	28,0	26,7	24,9	22,3	19,0	16,3	14,7	22,3	21,2	19,6	17,4	14,6	12,3	11,0	0,4	4,3
0,100 105	37,1	29,2 30,7	27,8	25,9 27,2	23,2 24,4	19,8	17,8	15,4	23,3 24,5	22,1	21,5	19,2	16,1	13,5	12,1	0,4	(1,18 m)
110 115	38,0 38,8	32,1 33,6	30,6 32,0	28,5 29,8	25,6 26,7	21,8	18,7	16,9	25,8 27,0	24,5 25,7	22,6	20,1 21,1	16,9	14,2	12,7	0,4	
120 0,125	39,7 40,5	35,° 36,5	33,4 34,8	31,0 32,3	27,9 29,0	23,8	20,4	18,4	28,2 29,5	26,8 28,0	24,8 25,9	22,1 23,1	18,5	15,6	13,9 14,5	0,5 0,5	3,7
130 135	41,3	38,0 39,4	36,2 37,6	33,6 34,9	30,2 31,4	25,7 26,7	22,1	20,0 20,8	30,7 32,0	29,2 30,4	27,0 28,1	24,1 25,0	20,2 21,0	17,6	15,2 15,8	0,5 0,5	(1,23 m) 21
140 145	42,8	40,9	39,0 40,3	36,2 37,5	32,5 33,7	27,7 28,7	23,8	21,5	33, ² 34,4	31,6 32,7	29,2 30,3	26,0 27,0	21,8 22,6	18,3	16,4 17,0	0,5 0,6	
0,150	44.2	43,8	41,7	38,8	34,9	29,7	25,4	23,0	35,7	33,9	31,4	27,9	23,5	19,8	17,7	0,6	3,4
155 160	45,1 45,8	45,2 46,7	43,1 44,5	40,1 41,4	36,0 37,2	30,7 31,7	26,3 27,1	23,8 24,6	37,0 38,2	35,1 36,3	32,5 33,6	28,9 29,9	24,3 25,1	20,5 21,2	18,3	0,6	(1,28m
165 170	46,5	48,2 49,6	45,9 47,3	42,7 44,0	38,3 39,5	32,7 33,7	28,0 28,8	25,4 26,1	39,5 40,7	37,5 38,7	34,7 35,8	30,9 31,9	25,9 26,8	21,9 22,6	19,6 20,2	0,6 0,7	
0,175	47,9 48,6	51,1	48,7	45,3	40,7	34,7	29,7	26,9	42,0	39,9	36,9 38,0	32,9	27,6 28,4	23,3 24,0	20,8 21,4	0,7 0,7	3,0 (1,32 m
180 185	49,3	52,5 54,0	50,1 51,5	46,6	41,8	35,6 36,6	30,5 31,4	27,7 28,4	43,3 44,5	41,1	39,2	33,9 34,9	29,3	24,7	22,1	0,7	
190 195	49,9 50,6	55,5 56,9	52,9 54,3	50,4	44,1 45,3	37,6 38,6	32,2 33,1	29,2 30,5	45,8 47,0	43,5 44,7	40,3 41,4	35,9 36,8	30,1 30,9	25,4 26,1	23,3	0,8	
0,200 205	51,2 51,8	58,4 59,8	55,7 57,0	51,8 53,1	46,5 47,6	39,6 40,6	33,9 34,8	30,7 31,5	48,3 49,6	45,9 47,1	42,5 43,6	37,8 38,8	31,8 32,6	26,8 27,5	24,0 24,6	0,8 0, 8	2,8 (1,35 m)
210 215	52,5 53,1	61,3	58,4 59,8	54,3 55,6	48,8 50,0	41,6 42,6	35,6 36,5	32,3 33,0	50,8 52,1	48,3		39,8 40,8	33,5 34,3	28,2 28,9	25,3 25,9	0,8 0,8	و 20
220	53,7	64,2	61,2	56,9	51,1	43,6	37,3	33,8	53,4	50,7	47,0	41,8	35,2	29,6	26,6	0,8	.
0,225 230	54,3 54,9	65,7 67,1	62, 6 64,0	58,2 59,5	52,3 53,4	44,6 45,5	38,2 39,0	34,6 35,3	54,7 55,9	52,0 53,2	48,1 49,2	42,8 43,8	36,0 36,8	30,4 31,1	27,2 27,8		2,7 (1,39m)
235 240	55,5 56,1	68,6 70,1	65, ₄ 66,8	60,8 62,1	54,6 55,8	46,5 47,5	39,9 40,7	36,1 36,9	57,2 58,5	54,4 55,6	50,3 51,4		37,7 38,5	31,8 32,5	28,5 29,1	0,9 0,9	
245	56,7	71,5	68,2	63,4	56,9	48,5	41,6	37,7	59,7	56,8	52,6	46,8	39,4	33,2	29,8	0,9	2,5
0,250	57,3 C _i =	73,0	69,6 16,9	64,7 15,6	58,1 14,5	49,5	42,4 13,4	38,4	18.6	58,0 17,1	53,7 15,9	47,8 14,8	14,1	33,9	30,4	1,0 = C,' = x,C,''	(1,42 m)
11 *{	C; = xC; = N -	12.8	11.8	11,0	10,4	10,0	9,9	10,0	12,9 0,99	11,9 0.99	11,2 0,99	10,6	10,3	10,3 0,96	10,5 0,95	= xC," = N	†

+ Für Masch. ohne Hemd (auch rechts).



Abs. Adm. Sp. p = 31/2 Kgr. od. Atm.

me ache	n- esser			Fül	lun	g 1/	:				Fül	lur	ıg -	;		Subtr.	2C″u.C
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- urchmesser	8,0	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,3	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,3	Compr. Lstg.	bei 1. = 0,4
0	D D	In	dicirte	Leistu	$ng \frac{N_i}{c}$	in P	ferdekr	aft	1	Netto-I	Leistun	$g \frac{N_n}{c}$	in Pfe	rdekrai	ì	$c=1 \mathrm{m}$	(gew. Masch.)
Qu.Met	Centm.		-			pro	Mete		engesc	1	gkeit	,	1	1	,	Pfdk.	Kgr.
0,250 255	57,3 57,8	73,° 74,4	69,6 71,0	64,7 66,0	58,1 59,3	49,5 50,5	42,4	38,4 39,2	61,0 62,3	58,0 59,2	53,7 54,8	47,8 48,9	40,2 41,1	33,9 34,6	30,4 31,0	1,0 1,0	2,5 (bei c =
260 265	28,4 59,0	75,9 77,4	72,4 73,7	67,3	60,4 61,6	51,5 52,5	44,1	39,9 40,7	63,6 64,9	60,5 61,7	56,0 57,1	49,9 50,9	41,9	35,4 36,1	31,7 32,3	1,0 1,0	1,42 m 20,3
270	59,5 60,1	78,8 80,3	75,1 76,5	69,9	62,7 63,9	53,5	45,8 46,7	41,5	66,1	62,9	58,2	51,9	43,6	36,8	32,9	1,1 1,1	2,4
0,275 280	60 ₁ 5	81,7	77,9	71,2 72,4	65,1	54,5 55,4	47,5	42,3 43,0	67,4 68,7	64,1 65,3 66,6	59,3 60,5 61,6	52,9 53,9	44,5	37,5 38,2	33,6	1,1	(1,45 m
285 290	61,1	83,2 84,7 86,1	79,3 80,7	73,7 75,0	66,2 67,4 68,5	56,4 57,4	48,4 49,2 50,1	43,8 44,6	70,0 71,3	67,8	62,7	54,9 55,9	46,2	39,7	34,9 35,5	1,1 1,1 1,2	
295 0,300	62, 2 62,7	87,6	82,1 83,5	76,3 77,6	69,7	58,4 59,4	50,9	45,3 46,1	72,5 73,9	69,0 70,2	63,9	56,9	47,9	40,4 41,1	36,1 36,8	1,3	2,2
310 320	63,8 64.8	90,5 93,4	86,3 89,0	80,2 82,8	72,0 74,4	61,4	52,6 54,3	47,6 49,2	76,4 79,0	72,7	67,3 69,6	60,0 62,0	50,5 52,2	42,6 44,0	38, ₂ 39, ₅	1,2 1,2	1,47 m
330 340	65,8 66,8	96,3 99,2	91,8 94,6	85,4 88,0	76,7 79,0	65,3 67,3	56,0 57,7	50,7 52,2	81,6 84,2	77,6 80,1	71,8 74,1	64,1 66,1	53,9 55,6	45,5 47,0	40,8 42,1	1,3 1,3	
0,350 360	67,7 68,7	102,2	97,4 100,2	90,6	81,3 83,6	69,3	59,4 61,1	53,8	86,8	82,5	76,4 78,7	68,1	57,3	48,4	43,4	1,4 1,4	2,1
370	69.7	105,1	102,9	93,2 95,8	86,0	71,3	62,8	55,3 56,9	89,4 92,0	85,0 87,4	81,0	70,2 72,2	59,1 60,8	49,9 51,3	44,7 46,0	1,4	(-,,,,
380 390	70,6 71,5	110,9	105,7	98,4 101,0	88,3 90,6	75,2 77,2	66,2	58,4 59,9	94,6 97,2	89,9 92,4	83, ₂ 85, ₅	74,3 76,3	62,5 64,2	52,8 54,3	47,3 48,6	1,5 1,5	
0,400 410	72,4 73,3	116,8 119,7	111,3 114,1	103,5 106,1	93,0 95,3	79,2 81,2	67,8 69,5	61,4 63,0	99,8 102,4	94,8 97,3	87,8 90,1	78,3 80,4	65,9 67,6	55,7 57,1	49,9 51,2	1,6 1,6	2,0 (1,57 =
420 430	74,3 75,1	122,6 125,5	116,9	108,7	97,6 99,9	83,2 85,1	71,2	64,5 66,1	105,0 107,6	99,8 102,3	92,4 94,7	82,4 84,5	69,4	58,6 60,1	52,5 53,9	1,6 1,7	19,7
440	76,0 76,8	128,4	122,4	113,9	102,2	87,1 89,1	74,6 76,3	67,6	110,2	104,8	97,0	86,6 88,6	72,8	61,6	55,2	1,7 1,8	1,8
0,450 460	77,7	134,3	125,2	119,1	106,9	91,1	78,0	69,1 70,7	115,4		99,3	90,7	74,6 76,3	63,0 64,5	56,5 57,8	1,8	(1,62 II
470 480	78,5 79,3	137,2	130,8	121,7	109,2	93,1 95,0	79,7 81,4	72,2 73,8	118,5	112,3	103,9	92,7	78,0 79,8	66,0	59,1 60,5	1,8 1,9	
490 0,500	80,2 81,0	143,0	136,3	126,8	113,8	97,°	83,1 84,8	75,3 76,8	123,2	117,3	108,5	96,9	81,5	70,4	61,8	1,9 1,9	1,7
510 520	81,8 82,5	148,9 151,8	141,9	132,0 134,6	118,5	101,0 103,0	86,5 88,2	78,3	128,5	122,1	113,1	100,9	85,0 86,7	71,8	64,4	2,0 2,0	(1,66 m
530 540	83,1 84,2	154,7 157,6	147,5	1 37,2 1 39,8	123,2	104,9 106,9	89,9 91,6	81,4	133,6 136,2	127,0	117,7	105,0	88,4 90,1	74,7 76,2	67,° 68,3	2,1 2,1	
0,550 560	84,9 85,7	160,5 163,5	153,0 155,8	142,4	127,8	108,9	93,3	84,5 86,0	138,8	131,9	122,2	109,0	91,8 93,5	77,6	69,6 70,9	2,1 2,2	1,7 (1,69 m
570 580	86,5 87,2	166,4	158,6	144,9 147,5 150,1	1 32,4	112,9	95,0 96,7 98,4	87,6 89,1	143,9	134,4	126,8		95,2 96,9	79,1 80,5 82,0	72,2 73,5	2,2 2,3	(-)->
590	88,0	172,2	164,2	152,7	137,1	116,8	100,1	90,7	146,5	139,3 141,8	131,3	117,1	98,6	83,4	74,8	2,3	_
0,600 620	88,7 90,2	175,1	167,0	160,5	144,1	118,8	101,8 105,2	9 2, 2 95,2	151,6 156,8	144,2 149,1	133,6 138,1	119,1 123,2	100,3	84,8 87,7	76,1 78,7	2,3 2,4	1,6 (1,72 m
640 660	93,0	192,7	178,1	170,8	153,4	1 30,7	111,9	101,4	167,2		147,2	131,3	110,6	93,5	81,3 83,9	2,5 2,6	19,3
680 0,700	94,4 95,8	198,5	189,2	176,0 181,2	158,0	134,6 138,6	115,3	104,4	172,3 177,5	163,9 168,8	151,8 156,4	135,4	114,1	96,5 99,4	86,5 89,2	2,6 2,7	1,5
720 740	97,2	210,2 216,0	200,3	186,4		142,6		110,6		173,7 178,6	160,9	143,5	121,0	102,3	91,8	2,8 2,9	(1,78 m
760 780	99,8 101,1	221,9	211,5	196,7	176,6	150,5	128,9		193,1	183,5 188,5	170,0	151,7		108,1	97,0 99,6	3,0 3,0	
0,800	102,4	234	223	207	186	158	136	123	203	193	179	160	135	114	102	3	1,3
820 840	103,7 105,0	245	228 234	212	191 195	162 166		126	209 214	198 203	184 188	164 168	138 142	117	105	3	(1,83 m
860 880	106,2 107,4		239 245	223	200 205	170 174	146 149	132	219 224	208 213	193	172 176	145 149	123	110	3 3	
0,900 920	108,6 109,8	263 260	250 256	233 238	209 214	178 182	153	138	229 235	218	202 207	180 184	152 155	129	115	4	1,3 (1,88 m
940 960		274	262 267	243 248	218 223	186	159	144	240 245		211 216	189	159	134	121	4	
980	113,1	286	273	254	228	194	166	151	250	238	220	197	166	140	126	4	1.0
1,000	114,5 C _{i'} =	292 17,7	278	259	232 13,8	13,0	170	154 12,6	255 1 gilt	243	225	20I	169 Jend b	^I 43 ei welch	129 en C.'''	4	1,2 (1,92 n
	*C;" =		10,1		8,8	8,5	8,4			iur exac	ilite bet	rägt (au	ich link	s).	01	1	19

Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung. (Zunächst mit Dampfhemd.)

Abs. Adm. Sp. p = 4 Kgr. od. Atm.

ache	n-			Fül		$g \frac{l}{7}$			1		Fül	lur	$g \frac{I}{I}$	'	-	Subtr.	3C″u.C
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,8	0,6	0,5	0, 4	0,333	0,3	0,25	0,8	0,6	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	Compr.	bei 1,
0	D D	In	dicirte	Leistu	$ng \frac{N_i}{c}$							$g \frac{N_n}{c}$	in Pfer	dekraf	t	pro c=1 m	= 0,133 (gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.						1			hwind	gkeit				Υ	Pfdk.	Kgr.
0,020 022	16,2 17,0 17,7	7,1 7,8 8,5	6,4 7,0	5,8 6,3	5,0 5,5	4,3 4,7	4,0 4,3	3,3 3,7	5,2 5,8	4,6 5,1	4,1 4,6	3,5 3,9	3,3	2,7 3,0	2,2 2,4	0,1 0,1	9,6 (bei c =
024 026	18,5	9,2	7,6 8,3	6,9 7,5	6,0 6,5	5,2 5,6	4,7 5,1	4,0 4,3	6,3 6,9	5,6 6,1	5,0 5,5	4,2 4,6	3,6 4,0	3,3 3,6	2,7	0,2	0,99 m)
028 0,030	19,2 19,8	10,0	8,9 9,5	8,0 8,6	7,0 7,4	6,0 6,5	5,5 5,9	4,7 5,0	7,5 8,0 8,6	6,6 7,1	5,9 6,4	5,0 5,4	4,3	3,9 4,2	3,1 3,4	0,2 0,2	7,6
032 034	20,5 21,1	11,4 12,1	10,2 10,8	9,2 9,8	7,9 8,4	6,9 7,3	5,9 6,3 6,7	5,3 5,7	9,2	7,6 8,1	6,8 7,3	5,8 6,2	4,9 5,3	4,5 4,8	3,7 3,9	0,2	(1,05 m) 22
036 038	21,7 22,3	12,8 13,5	11,5	10,3 10,9	8,9 9,4	7,8 8,2	7,1 7,5	6,0 6,3	9,8 10,4	8,6 9,1	7,7 8,2	6,6 7,0	5,6 6,0	5,1 5,4	4,2 4,4	0,2	
0,040 042	22,9 23,5	14,2 14,9	12,7	11,5 12,0	9,9 10,4	8,6 9,1	7,9 8,3	6,7 7,0	10,9 11,5	9,7 10,2	8,7 9,1	7,3 7,7	6,3 6,6	5,7 6,0	4,7 5,0	0,3 0.3	6,4 (1,10m)
044 046	24,0 24,6	15,6 16,3	14,0	12,6 13,2	10,9	9,5 9,9	8,7 9,0	7,3 7,6	12,1 12,7	10,7 11,2	9,6 10,0	7,7 8,1 8,5	7,0 7,3	6,3 6,6	5,2 5,5	0,3 0,3 0,3	,,,,,,,
048 0,050	25,1	17,1 17,8	15,3	13,8 14,4	11,9	10,3	9,4	8,0 8,3	13,3 13,8	II,7 I2,2	10,5	8,9 9,3	7,7 8,0	6,9	5,7	0,3	5,6
053 056	25,6 26,4 27,1	18,8	16,8	14,4 15,2 16,1	13,2 13,9	10,0 11,4 12,1	9,9 10,5 11,1	8,8 9,3	14,7 15,6	13,0	11,0 11,7 12,4	9,3 9,9 10,5	8,5 9,0	7,2 7,7 8,2	5,9 6,3 6,7	0,3 0,4	0,6 (1,14 m)
059 062	27,8 28,5	2I,0 22,1	18,7	17,0 17,8	14,6 15,4	12,7	11,6 12,2	9,8 10,3	16,5	14,6	13,1	11,1	9,5 10,1	8,6 9,1	7,1 7,5	0,4 0,4	
0,065 068	29.2	23,1	20,6	18,7	16,1	14,0	12,8	10,8	18,2	16,2	14,5	12,3	10,6	9,6	7,9 8,3	0,4	4,9
071 074	29,9 30,5 31,3	24,2 25,3 26,3	21,6 22,5 23,5	19,5 20,4 21,3	17,6 18,3	14,7 15,3 16,0	13,4 14,0 14,6	11,3 11,8 12,3	19,1 20,0 20,9	17,0 17,8 18,6	15,2 15,9 16,7	12,9 13,5 14,1	11,1 11,6 12,1	10,0 10,5 11,0	8,7 9,1	0,5 0,5	(1,18m) 20
077	31,8	27,4	24,4	22,1	19,1	16,6	15,2	12,8	21,7	19,3	17,4	14,7	12,7	11,5	9,5	0,5	
0,080 084	32,4 33,2	28,4 29,9	25,4 26,7	23,0 24,2	19,9 20,8	17,3	15,8 16,6	13,3 14,0	22,7	20,1 21,2	18,0	15,4 16,2	13,2 13,9	11,9 12,6	9,9 10,4	0,5 0,5	4,3 (1,22 m)
088 092 096	34,0 34,7 35,5	31,3 32,7	28,0	25,3 26,5	21,8	19,8	17,4	14,7	25,1 26,3	22,2	20,0	17,0 17,8 18,6	14,6	13,2	10,9	0,6 0,6 0,6	
0,100	36.2	34,1 35,6	30,5 31,8	27,6 28,8	23,8 24,8	20,7 21,6	19,8	16,0 16,7	27,5 28,7	25,4	21,9	19,5	16,0	14,5 15,2	12,0 12,5	0,7	3,8
105 110	37,1 38,0	37,3 39,1	33,4 34,9	30,2 31,6	26,1 27,3	22,7	20,7	17,5	30,2 31,7	26,8 28,2	24,1 25,3	20,5	17,6 18,5	16,0 16,8	13,2 13,9	0,7	(1,27 m)
115 120	38,8 39,7	40,9 42,7	36,5 38,1	33,1 34,5	28,5 29,8	24,8 25,9	22,7 23,7	19,2 20,0	33,3 34,8	29,5 30,9	26,5 27,7	22,6 23,6	19,4 20,3	17,6 18,4	14,6 15,2	0,8 0,8	
0,125 130	40,5 41,3	44,5 46,2	39,7 41,3	36,0 37,4	31,0 32,3	27,0 28,1	24,7 25,7	20,8 21,7	36,3 37,8	32,2 33,6	29,0 30,2	24,7 25,7	21,2 22,1	19,2 20,0	15,9 16,6	0,8 0,9	3,3 (1,32 m)
135 140	42,1 42,8	48,0 49,8	42,9 44,5	38,8 40,3	33,5 34,7	29,1 30,2	26,7 27,7	22,5	39,4 40,9	35,0 36,3	31,4 32,6	26,8 27,8 28,8	23,0	20,8 21,6	17,3 18,0	0,9 0,9	19,2
145 0,150	43,6 44,4	51,6 53,3	46,1	41,7	36,0 37,2	31,3 32,4	28,7 29,6	24,2 25,0	42,4	37,7	33,8 35,0	28,8	24,8 25,7	22,4	18,6	1,0 1,0	3,0
155 160	45,1 45,8	55,1 56,9	49,2 50,8	44,6 46,0	38,5 39,7	33,4 34,5	30,6 31,6	25,9 26,7	45,5 47,0	40,4 41,8	36,3 37,5	31,0	26,6 27,5	24,1 25,0	20,0 20,7	1,0 1,0	(1,37 m)
165 170	46,5	58,7 60,4	52,4 54,0	47,4 48,9	40,9 42,2	35,6 36,7	32,6 33,6	27,5 28,3	48,6 50,1	43,1 44,5	38,8 40,0	33,1 34,1	28,4 29,3	25,8 26,6	21,4 22,1	1,1 1,1	
0,175 180	47,9 48,6	62,2 64,0	55,6 57,2	50,3 51,8	43,4 44,7	37,8 38,8	34,6 35,6	29,2 30,0	51,7 53,2	45,9 47,3	41,2 42,5	35,2 36,3	30,2 31,1	27,4 28,3	22,7	1,1 1,2	2,7 (1,41 m.
185 190	49,3 49,9	65,8 67,6	58,8 60,4	53,2 54,6	45,9 47,1	39,9 41,0	36,6 37,5	30,8 31,7	54,8 56,3	48,7	43,7 45,0	37,3 38,4	32,0 33,0	29,1 29,9	24,1 24,8	1,2 1,2	•
195 0,200	50,6 51,2	69,3 71,1	62,0	56,1 57,5	48,4	42,1	38,5	32,5	57,9	51,4	46,2	39,4 40,5	33,9 34,8	30,8 31,6	25,5 26,2	1,3 1,3	2,5
205 210	51,8 52,5	72,9 74,7	65,1	58,9 60,4	49,6 50,9 52,1	43,2 44,2 45,3	39,5 40,5 41,5	33,4 34,2 35,0	59,4 60,9 62,5	54,1 55,5	47,4 48,7 49,9	41,6 42,6	35,7 36,6	32,4 33,3	26,9 27,6	1,3 1,4	(1,45 m) 18,7
215 220	53,1 53,7	76,4 78,2	68,3	61,8	53,4 54,6	46,4 47,5	42,5 43,5	35,9 36,7	64,1 65,6	56,9 58,3	51,2 52,4	43,7 44,8	37,6 38,5	34,1 34,9	28,3	1,4	4.7/
0,225 230	54,8 54,9	80,0 81,8	71,5	64,7	55,8	48,6	44,4	37,5	67,2	59,7	53,7	45,8	39,4	35,8	29,7	1,5 1,5	2,4 (1,491n)
235 240	55,5 56,1	83,6 85,3	73,1	66,1 67,6 69,0	57,1 58,3	49,6 50,7	45,4 46,4	38,3 39,2	68,7 70,3	62,5	54,9 56,2	46,9	40,3 41,2 42,2	36,6 37,5 38,3	30,4 31,1 31,8	1,5 1,5 1,6	(*) 1 77***/
245	56,1	87,1	76,2 77,8	70,5	59,6 60,8	51,8 52,9	47,4 48,4	40,0 40,8	71,9 73,4	65,3	57,4 58,7	49,1 50,1	43,1	39,1	32,5	1,6	2,3
0,250	57,3 C ₁ '=	88,9 17,3	79,4	71,9	62,0 12,6	53,9 12,1	49,4 12,0	41,7 11,9	75,0 17,4	66,6 14,8	59,9 13,7	51,2 12,9	44,0 12,6	40,0 12,5	33, ²	1,6 = C _i '	(1,52 m
•{	C'=	12,7	10,9 1	10,2	9,7 1	9,5 1	9,4	9,6	12,8 0,99	11. ₁ 0,98	10,4 0,98	9,9 0,97	9.8 0,96	9,8 0,96	10, ₁ 0, ₉₅	= xC," = N	}+

* Gew. Masch. mit Hemd (auch rechts).

† Für Masch. ohne Hemd (auch rechts).



Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung. Abs. Adm. Sp. p = 4 Kgr. od. Atm.

ine	n- esser			Fül	lur	ıg /	÷				Fül	lur	1g /	,		Subtr.	2C,"u.C
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- urchmesser	0,8	0,6	0,5	0,4	0,333	0,8	0,25	0,8	0,6	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	Compr. Latg.	bei 1
- ×	<u>A</u>	In	dicirte	Leist	ing N	in P	ferdekr	aft		Netto-	Leistun	g Na	in Pfe	rdekraf	t	pro c=1 m	= 0,333 (gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.					pro	1 Mete	r Koll	enges	hwind	igkeit	,				Pfdk.	Kgr.
0,250 255	57,8	88,9 90,7	79,4 81,0	71,9 73,3	62,0 63,3	53,9 55,0	49,4 50,4	41,7	75,0 76,5	66,6 68,0	59,9 61,2	51,2 52,3	44,0 44,9	40,0 40,8	33, ² 33, ⁹	1,6 1,7	2,3 (bei
260 265	58,4 59,0	92,4 94,2	82,6 84,2	74,8 76,2	64,5 65,8	56,1 57,2	51,4 52,3	43,4	78,1 79,7	69,4 70,8	62,4	53,4 54,4	45,9 46,8	41,7	34,6 35,3	1,7	c = 1,52 m)
270	59,5	96,0	85,8	77,6	67,0	58,3	53,3	46,0	81,2	72,2	64,9	55,5	47,7	43,4	36,0	1,8	18,4
0,275 280	60,1 60,6	97,8 99,6	87,4 88,9	79,1 80,5	68,2 69,5	59,3 60,4	54,3 55,3	46,9 47,7	82,8	73,6 75,0	66,2	56,6 57,7	48,6 49,6	44,2	36,7 37,4	1,8 1,8	2,2 (1,55 m)
285 290	61,1	101,3 103,1	90,5	82,0 83,4	70,7 72,0	61,5	56,3 57,3	48,5 49,3	86,0 87,5	76,4 77,8	68,7 70,0	58,8 59,8	50,5 51,4	45,9 46,8	38,1 38,8	1,8 1,9	
295 0,300	62,2	104,9	93,7	84,8 86,2	73,2	63,7	58,3	50,2	90,7	79, ² 80,6	71,2	62,0	52,4 53,3	47,6 48,4	39,5 40,2	1,9 2,0	2,1
310 320	63,8 64,8	110,2	98,5	89,1	74,4 76,9	66,9	59,2 61,2	51,7	93,9	83,4	75,0	64,1	55,2	50,1	41,6	2,0	(1,57 m)
330	65,8	117,3	101,6	92,0 94,9	79,4	69,0 71,2	63,2	53,4 54,1	97,° 100,2	86,2 89,1	77,6 80,1	66,3 68,5	57,0 58,9	51,8 53,5	43,0	2,1 2,9	
340 0,350	66,8	120,8	108,0	97,7	84,4 86,8	73,4 75,5	67,1	55,7	103,4	91,9	82,7 85,2	70,6	60,8	55,2 56,9	45,9 47,3	2,2 2,3	2,0
360 370	68,7 69,7	127,9	114,4 117,5	103,5	89,3 91,8	77,7	71,1	59,1	109,7	97,5	87,7 90,3	75,0 77,2	64,5	58,6 60,3	48,7 50,1	2,4 2,4	(1,62 m)
380 390	70,6	135,0	120,7	109,2	94,3 96,8	82,0 84,2	75,0 77,0	62,4	116,1	103,2	92,8	79,3 81,5	68,3	62,0 63,7	51,6	2,5 2,6	
0,400	72.4	142,2	127,0	115,0	99,3	86,3	79,0	66,7	122,4	108,8	97,9	83,7	72,0	65,4	53,0	2,6	1,8
410 420	73,3	145,7 149,3	1 30,2 1 33,4	117,9	101,7	88,5 90,6	81,0	68,4 70,1	125,6	111,6	100,4	85,9 88,1	73,9 75,8	67,2 68,9	55,8 57,3	2,7 2,7	(1,67 m) 17,8
430 440	75,1	152,8 156,4	1 36,6 1 39,8	123,6	106,7	92,8 94,9	84,9 86,9	71,7 73,4	1 32,0 1 35,2	I 17,3 I 20,2	105,6	90,3 92,5	77,7	70,6 72,3	58,7 60,1	2,8 2,9	
0,450 460	76,8 77,7	159,9 163,5	142,9	129,3	111,7	97,1	88,8	75,1	138,4	123,0	110,7	94,7	81,5	74,0	61,6	2,9	1,7
470	78,5	167,0	146,1	132,2	114,1	99,3 101,4	90,8 92,8	76,7 78,4	141,6	125,9	113,2	96,9	83,4 85,2	75,8 77,5	63,0	3,0 3,1	(1,73 m)
480 490	7.9,3 80,2	170,5	152,5	138,0	119,1	103,6	94,8 96,7	80,1 81,8	148,0	131,6	118,4	101,3	87,1	79,2 80,9	65,9	3,1 3,2	
0,500 510	81,0 81,8	177,7 181,3	158,8 162,0	143,7	124,1	107,9	98,7	83,4 85,1	154,4 157,6	137,3	123,5	105,7	93,9 92,8	82,6 84,3	68,7 70,1	3,3 3,3	1,6 (1,78 m)
520 530	82,s 83,4	184,8	165,2 168,3	149,5 152,4	129,0 131,5	112,2	102,7	86,7 88,4	160,7	142,9		110,0 112,2	94,7 96,6	86,0 87,7	71,6 73,0	3,4 3,5	
540	84,2	191,9	171,5	155,2	134,0	116,5	106,6	90,1	167,0	148,5	133,7	114,3	98,4	89,4	74,4	3,5	
0,550 560	84,9 85,7	195,5	174,7	158,1	136,5	118,7	108,6	91,8 93,4	170,2	151,4	1 36,2 1 38,8	116,5	100,3	91,1 92,8	75,8	3,6 3,7	1,4 (1,82 m)
570 580	80,5 87,2	202,6	181,1	163,8 166,7	141,4	123,0	112,5	95,1	176,5	157,0	141,3	120,8	104,0	94,5 96,2	78,7 80,1	3,7 3,8	
590 0.600	88,7	209,7	187,4	169,6	146,4	127,3	116,5	98,4	182,8	162,6	146,4	125,2	107,8	97,9	81,5	3,9	
620	90.2	213,3	190,6	172,5	148,9	129,4	118,5	100,1	186,0 192,4	171,0	148,9	127,4	109,7	99,7 103,1	82,9 85,8	3,9 4,1	1,4 (1,85 m)
660	91,6 93,0		209,6	189,7	158,8 163,8	138,1	126,4	100,8	205,0	176,7 182,3	164,1	140,4	120,9	106,5	88,6 91,5	4,3	17,4
680 0,700	95.8	241,7 248,8	216,0	195,5	168,7	146,7	134,3	113,4	211,4	188,0	169,2	144,8	124,7	113,4	94,3 97,2	4,4	1,3
720 740	97,2 98,5	256	229	207	179	155	142	120	224 230	199	179	153	132	120	100	5	(1,91 m)
760 780		270	241	218	189	164	146	123	237	211	190	162	140	127	106	5	
0,800	102,4	284	248 254	230	194	168	154	130	243 249	216	195	167	143	130	109	5 5.	1,2
820 840	103,1 105,0	200	260 267	236 241	203 208	177	162 166	137	256 262	227	205 210	175 180	151	137	114	5 5	(1,97 m)
860 880	106,2	306 313	273 279	247 253	213 218	186	170	143	269 275	239 244	215 220	184 188	158	144 148	120	6	
0,900	108,6 109,8	320	286	259	223	194	178	150	281	250	225	193	166	151	126	6	1,2
920 940	111,0	327 334	292 299	264 270	228 233	198 203	182 186	153	288 294	256 261	230 235	201	170 174	154 158	129	6	(2,02 m)
960 980	112,3	341 348	305 311	276 282	238 243	207 211	190	160 164	300 307	267 273	240 246	206 210	177 181	161 165	134 137	6	
1,000	114,6	355	318	287	248	216	197	167	313	278	251	215	185	ι68	140	7	1,1 (2,06 m)
	C ₁ ' =	16,6 10,8	13, ₉ 9, ₃	12, ₈ 8, ₇	11,9 8,2	11,4 8,0	11, ₃ 8,0	11, ₂ 8, ₁					emd, be h links)		en C _i '''		17,0

Hrabák, Hilfsbuch f. Dampfmasch. Techn.

Digitized by Google

Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung. (Zunächst mit Dampfhemd.)

Abs. Adm. Sp. p = 41/2 Kgr. od. Atm. Durchmesser Füllung Füllung 🕏 Kolben-Subtr. 2C, u.C Compr. bei 🛂 0,4 0,333 0,3 8,0 0,6 0.5 0.25 0,8 0,6 0,5 0,4 0.333 0.3 0.25 Lstg. = 0.333 рго Indicirte Leistung $\frac{N_1}{c}$ in Pferdekraft Netto-Leistung $\frac{N_a}{c}$ in Pferdekraft (gew. Masch.) c = 1 m D pro 1 Meter Kolbengeschwindigkeit Ou.Met. Centre Pfdk. Kgr. 0.020 16.2 7,5 8,3 6,9 3,7 17,0 17,1 18,5 022 7,5 8,2 6,6 5,8 6,3 6,9 4,8 9,2 5,3 4,6 0,2 5,5 6,1 3,7 4,1 3,1 10,1 5,8 6,3 7,6 8,3 6,7 024 5,0 0,2 9,0 7,2 5,2 4,5 4,1 3,4 1,05 m 10,9 7,8 8,4 026 6,8 6,6 8,9 5,7 6,2 9,8 7,3 4,9 4,5 3,7 0,3 19,2 6,7 8,9 11,7 028 10,5 9,6 7,3 5,8 7,9 7,2 5,3 4,8 0,3 4,1 12,6 7,9 8,4 0.030 19,8 10,3 6,2 9,6 8,5 6,6 5,7 6,1 11,3 9,0 7,2 7,7 8,3 5,2 0,3 6,5 4,4 20,5 21,1 6,6 5,6 6,0 6,4 6,7 7,7 8,2 10,3 032 13,4 12,1 11,0 9,6 9,1 0,3 4.7 034 12,8 11,7 10,2 8,9 7,0 11,0 9,7 8,8 7,6 8,1 6,6 20 14,3 0,3 5,0 21,7 22,3 036 10,8 8,7 7,4 11,6 10,4 9,4 13,6 12,4 9,4 0,4 15,1 7,0 5,3 8,5 038 9,2 11,4 7,9 12,3 11,0 15,9 13,0 14,3 9,9 0,4 9,9 7,4 5,6 22,9 23,5 24,0 24,6 25,1 0.040 7,8 8,2 6,0 6,3 16,8 12,0 10,5 9,6 13,0 11,6 10,5 7,1 5,7 15,1 13,7 9,0 0,4 8,7 042 15,8 16,6 14,4 12,6 11,0 10,1 13,7 12,2 11,1 7,5 7,9 8,3 17,6 9,5 0,4 (1,17 m) 8,7 044 10,6 I I ,5 12,8 15,1 I 3,2 9,1 14,4 11,6 10,0 6,6 0,4 046 17,3 18,1 19,3 15,8 13,8 12,0 11,1 9,5 15,1 13,4 12,2 10,5 6,9 9,1 0,5 048 20,1 16,5 14,4 12,5 11,6 9,9 15,8 14,0 12,7 10,9 8,6 9,5 7,2 0,5 25,5 26,4 27,1 27,8 10,4 0,050 18.8 17,1 18,2 12.1 16,4 7,6 8,1 21,0 14,9 13,1 14,7 13,3 11,4 9,9 9,0 0,5 4,9 15,8 053 17,5 18,5 9,6 22,2 20,0 13,9 12,8 11,0 15,6 12,1 10,5 14,1 0,5 (1,21 m) 056 11,6 16,5 15,0 10,2 8,6 23,5 21,1 19,2 14,7 13,5 12,9 I I,2 0,6 17,6 18,5 15,5 16,3 17,5 18,4 15,8 16,7 24,7 26,0 22,2 14,2 10,8 059 20,2 12,2 19,6 13,6 11,7 9,1 0,6 062 28,5 21,3 20,6 12,8 23,4 14,9 14,3 12,3 11,3 0,6 9,5 29,2 29,9 30,5 31,2 31,8 27,3 28,5 17,5 18,4 0,065 22,3 I 3,5 21,7 19,4 10,0 24,5 I Q,4 17,0 15,1 11,9 0,6 4,2 13,0 068 20,3 16,4 14,1 23,3 17,8 18,6 22.7 20,3 15,8 16,5 25,6 13,6 12,5 10,5 0,7 (1 25 m) 071 21,2 21,2 26,7 17,1 14,7 23,8 29,8 24,3 19,2 14,3 19 13,1 11,0 0,7 074 17,2 18,0 31,0 27,9 25,4 22,1 19,4 17,8 15,3 24,8 22,2 20,2 14,9 13,7 11,5 0,7 18,5 077 26,4 23,0 20,2 15,9 25,9 23,1 21,0 32,3 29,0 15,5 14,2 12,0 0,8 32,4 33,2 34,0 34,7 35,5 0,080 27,4 28,8 19,3 16,6 26,9 24,0 33,5 30,1 23,9 21,0 21,7 18,7 16,3 14,9 3,7 12,5 0.8 25,1 084 31,6 22,0 20,3 17,4 18,2 28,4 25,3 35,2 36,9 38,6 22,9 19,7 17,1 (1,30 m) 15,6 16,4 13,2 0,8 24,1 088 26,3 21,2 29,8 26,6 20,7 33,1 30,2 23,1 13,9 0.9 27,9 092 27,4 28,6 31,5 22,2 19,0 21,7 17,2 34,7 36,2 31.2 25,2 26,4 24,1 18,9 14,5 0,9 23,1 32,6 096 25,2 29,1 40,3 32,9 19,9 19,7 22,7 15,2 0,9 36,2 37,1 38,0 38,8 39,7 0.100 30,4 37,7 29,8 26,2 24,1 20,7 27,5 18,8 41,9 34,3 34,0 23,7 20,6 3,3 15,9 1,0 105 110 25,3 32,0 21,7 36,0 27,5 28,8 44,0 46,1 39,5 31,3 35,9 29,0 25,0 21,7 16,8 19,8 (1,35 m 26,5 22,8 17,6 18,5 41,4 37,7 32,8 37,7 33,7 30,4 26,3 22,8 1,1 20,8 27,5 28,8 115 48,2 30,1 27,8 23,8 35,3 31,9 43,3 39,4 34,3 39,5 23,9 21,8 120 35,8 36,9 50,3 45,2 41,1 31,4 29,0 24,8 41,3 25,0 22,9 33,4 19,3 1,2 40,5 41,3 42,1 42,8 43,6 38,5 0,125 37,3 38,8 47,1 48,9 42,8 32,7 30,2 25,8 43,1 34,8 36,3 30,1 23,9 20,2 2,9 26,1 1,2 130 54,5 56,6 58,7 60,8 26,9 44,9 40,1 27,2 28,3 44,5 46,2 31,4 34,1 31,3 21,1 24,9 1,3 (1,40 m) 135 27,9 28,9 50,8 35,4 36,7 38,0 32,6 41,8 40,3 37,7 32,6 25,9 21,9 1,3 18 140 48,5 48,0 41,8 43,4 52,7 33,8 39,2 33,9 29,4 26,9 22,8 145 30,0 54,6 49,7 43,3 35,0 50,3 45,0 40,7 30,5 1,4 35,2 27,9 23,6 44,4 45,1 45,8 46,5 47,3 62,9 0.150 56,5 36.2 31,0 52,1 46,6 36,4 51,4 39,3 42,2 28,9 44,8 31,6 24,5 1,5 37,4 38,6 58,4 37,6 38,9 155 65,0 53,1 46,3 40,6 32,1 53,9 48,2 43,6 25,3 26,2 32,7 29,9 1,5 (1,45 m) 160 54,8 56,5 58,2 67,1 60,2 47,7 41,9 33,1 55,8 49,8 45,1 46,6 33,8 31,0 1,6 165 170 69,2 62,1 39,8 34,1 57,6 43,2 51,5 40,2 49,2 27,1 35,0 32,0 1,6 41,0 53,1 48,1 64,0 35,2 59,4 50,7 36,1 71,3 44,5 41,5 33,0 27,9 1,7 0,175 52,2 61,3 37,2 38,3 47.9 65,9 60,0 42,2 36,2 54,8 49,6 73,4 45,8 42,8 28.8 2.4 1,7 34,0 48,6 49,3 49,9 50,6 61,7 37,2 38,3 63,1 56,4 58,0 180 67,8 75,5 77,6 51,0 52,5 53,7 47,1 48,5 43,4 44,0 35,0 36,1 29,7 (1,50m) 185 190 64,9 66,8 63,4 55,2 56,7 58,2 45,3 46,6 69,6 44,7 39,4 30,5 65,1 66,8 79,7 81,8 71,5 49,8 45,9 39,3 59,7 61,3 54,0 40,6 37,1 38,1 31,4 1,9 68,6 195 51,1 47,1 40,3 73,4 55,5 47,9 41,7 32,3 1,9 51,2 51,8 52,5 **5**3,1 53,1 0,200 70,4 68,5 59,7 61,2 48,2 41,4 63,0 83,8 75,3 52,4 57,0 58,5 49,2 42,8 2,0 2,3 39,2 33,1 64,6 66,3 53,7 55,0 56,3 57,6 205 210 85,9 88,0 77,2 70,2 42,4 72,3 2,0 49,5 50,5 43,9 40,2 (1,54 m) 34,0 2,1 72,0 62,7 43,5 74,1 76,0 60,0 50,7 51,8 79,1 81,0 17,3 45,1 41,2 34,9 64,2 65,6 67,9 69,6 61,5 215 51,9 2,1 90,1 73,7 44,5 53,1 42,3 35,8 220 82,8 77,8 63,0 92,2 75,4 53,1 45,5 54,4 47,3 36,7 2,2 43,3 0,225 230 54,3 54,9 55,5 56,1 67,1 68,6 84,7 86,6 77,1 78,8 64,5 66,0 58,9 46,5 71,2 94,3 96,4 98,5 54,3 79,7 55,7 48,4 44,4 37,5 2,2 2,1 47,6 48,6 81,5 60,2 55,5 56,7 72,9 57,0 58,3 2,3 49,6 45,4 38,4 (1,58 m) 83,4 235 80,5 74,5 76,2 67,5 88,5 70,1 61,5 50,7 2,3 39,3 85,2 240 2,4 2,4 100,6 82,2 71,6 57,9 49,6 69,0 51,8 90,4 62,9 59,6 60,9 40,2 47,5 245 56,7 64,2 50,7 87,1 77,8 70,5 102,7 92,2 83,9 73,1 48,5 59,1 53,0 41,1 2,0 0.250 88,9

94,1

13,8 10,8

85,7

12,7

10,0

74,6

11,8

65,5

11.3

57,3

Ñ

104,8

16,4 12,7

9,5 † Für Masch. ohne Hemd (auch rechts).

54,1

11,6

79,5

14,e 10,e

0,99

72,0

13,0

10,2

0,98

62,2

12,₀ 9,₇

0,97

51,7

16,5 12,6

0,99

60,3

11,1



41,9

11,4

0,95

49,5

11,5

0,96

2,5

(1,61 m)

[·] Gew. Masch. mit Hemd (auch rechts).

Abs. Adm. Sp. p = 41/2 Kgr. od. Atm.

e e	sser			Fül		g /					Fül	lur	1 g -/	;		Subtr.	oc" C
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- urchmesser	0,8	0,6	0,5	0,4	0,333	0,8	0,25	0,8	0,6	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	Compr.	3C''u.C' bei -''
0 X X	a_	In	dicirte	Leist	ung N	in P	ferdekr	aft		Netto-	Leistur	$\frac{N_{\bullet}}{c}$	in Pfe	rdekra	ft	pro c = 1 m	= 0,333 (gew.
Qu.Met.	Centm.	-							engesc							Pídk.	Masch.) Kgr.
0,250 255	57,3 57,8	104,8	94,1 96,0	85,7 87,4	74,6 76,1	65,5 66,8	60,3 61,5	51,7 52,8	88,9 90,8	79,5 81,2	72,0 73,5	62,2 63,5	54,1 55,2	49,5 50,5	41,9 42,8	2,5 2,5	2,0 (bei
260 265	58,4 59,0	109,0	97,9	89,1 90,8	77,6	68,1 69,4	62,7 63,9	53,8 54,8	92,6 94,5	82,8 84,5	75,0 76,5	64,8 66,1	56,4 57,5	51,6 52,6	43,7 44,6	2,6 2,6	r.61 m)
270 0,275	59,5	113,2	101,7	92,5	80,6 82,1	70,7	65,1	55,9	96,4	86,2	78,0	67,4	58,6	53,7	45,5	2,7	17,1
280 285	60,6	115,3 117,4 119,5	103,5	94,2 95,9	83,6 85,1	72,0	66,4	56,9 57,9	98,2	87,8 89,5	79,5 81,0	68,7 70,0	59,8 60,9	54,7 55,7	46,4	2,7 2,8	1,9 (1,64 m)
290 295	61,7 62,2	121,6	107,3 109,2 111,1	97,6 99,4 101,1	86,5 88,0	74,6 76,0 77,3	68,8 70,0	58,9 60,0 61,0	101,9 103,8 105,7	91,2	82,6 84,1	71,4	63,2	57,8	48,1 49,0	2,8 2,9	
0,300	62.7	125,7	113,0	102,8	89,5	78,6	71,2 72,4	62,1	107,6	94,5 96,2	85,6 87,1	74,0	64,3	58,9	49,9 50,8	2,9 3,0	1,9
310 320	63,8 64,8	129,9 134,1	116,7	106,2	9 2 ,5	81,2	74,8 77,2	64,2 66,2	111,3	99,5 102,9	90,1 93,2	77,9 80,5	67,8 70,1	62,0 64,1	52,6 54,3	3,1 3,2	(1,67 m)
330 340	65,8 66,8	1 38,3 142,5	124,3 128,0	113,1	98,5 101,4	86,4 89,0	79,6 82,0	68,3 70,4	118,8	106,2	96,2 99,3	83,1 85,8	72,4 74,7	66,2 68,3	56,1 57,9	3, 3 3,4	
0,350 360	67,7 68,7	146,7 150,9	131,8	120,0 123,4	104,4	91,7 94,3	84,4 86,8	72,4 74,5	126,3 130,1	113,0	102,3	88,4 91,0	77,0 79,3	70,4 72,5	59,7 61,5	3,5 3,6	1,7 (1,73 m)
370 380	69,7 70,6	155,1 159,2	139,4 143,1	126,8 130,2	110,4	96,9 99,5	89,2 91,6	76,6 78,6	133,8	119,7	108,4	93,7	81,6 83,9	74,6 76,7	63,3	3,7 3,8	
390 0,400	71,5 72,4	163,4	146,9	1 33,7	116,4	102,1	94,1	80,7	141,3	126,4	114,5	98,9	86,2	78,8	66,9	3,9	
410 420	73,3 74,2	167,6 171,8 176,0	150,6 154,4 158,2	137,1	119,4 122,3 125,3	104,8	96,5 98,9	82,8 84,8	145,1	129,7	117,5	101,6	88,4 90,7	81,0	68,6 70,4	4,0 4,1	1,6 (1,78 m) 16,7
430 440	75,1 76,0		161,9	143,9 147,4	128,3	110,0 112,6 115,2	101,3 103,7 106,1	86,9 89,0	152,7	136,5	123,7	106,9	93,1	85,2 87,3	72,2 74,0	4,3 4,3	10,7
0,450	76.4	188,6	169,5	150,8	134,3	117,9	108,5	93,1	160,3 164,0	143,3	129,8	112,2	97,7	91,6	75,8 77,6	4,4 4,5	1,4
460 470		192,8 197,0	173,2 177,0	157,7	I 37,2 I 40,2	120,5 123,1	110,9	95,2 97,3	167,8	150,1	136,0 139,0	117,5 120,2	102,3	93,7 95,8	79,4 81,2	4,6 4,7	(1,83 m)
480 490	79,3 80, 3	201,2 205,3		164,5 167,9	143,2 146,2	125,7 128,3	115,8	99,3 101,4	175,4 179,2	156,9 160,3	142,1	122,9	107,0	97,9	83,0 84,8	4,8 4,9	
0,5 0 0 510	81,0 81,8	209,5 213,7	188,3 1 92, 0	171,3 174,8	149,2 152,2	130,9 133,6	120,6 123,0	103,5	183,0 186,7	163,7 167,0	148,3 151,3	128,2 130,8	111,6	102,2	86,6 88,4	4,9 5,0	1,4 (1,88 m)
520 530	82,s 83,4	217,9	195,8	178,2 181,6	155,2 158,1	136,2 138,8	125,4	107,6	190,5 194,2	170,4	154,4	133,4	116,2	106,4	90,2 92,0	5,1 5,2	
540	84,2	226,3	203,3	185,1	161,1	141,4	1 30,2	111,7	197,9	177,1	160,4	138,7	120,7	110,6	93,8	5,3	
0,550 5 6 0	84,9 85,7	230,5	207,1	188,5	164,1	144,0	132,7	113,8	201,7	180,4	163,5	141,3	123,0	112,7	95,5 97,3	5,4 5,5	1,3 (1,92 m)
570 580	86,5 87,2	238,9 243	214,7	195,4	170,1	149,3	137,5 140	118,0	209,2 213	187,1	169,6	146,6	130	116,9	101	6	
5 90 0,600	88,0 88,7	247 251	222 226	202 206	176	155 157	142	122	217	194	176	152	132	121	103	6	1,2
620 640	90,2 91,6	260 268	233 24 I	212 219	185	162 168	150 154	128 132	228 235	204 211	185 191	160 165	1 39 144	127	108 112	6	(1,96 m) 16,1
660 680	93,0 94,4	277 285	249 256	226 233	197 203	173 178	159 164	137 141	243 250	217 224	197 203	170 176	148 153	136 140	115	7 7	
0,700 720	1	293 3 02	264 27 I	240 247	209 215	183 189	169 174	145	258 265	231	209 215	181 186	157	144 148	122	7 7	1,2 (2,03 m)
740 760	30,5	310 318	279 286	254 260	221	194 199	178	153	273 280	244 251	22T 227	191	167	153	130	7 8	
780	101,1	327	294	267	233	204	188	161	288	258	233	202	176	161	1 37	8	
0,800 820	102, <u>4</u> 103,7	335 344	301 309	274 281	239 245	215	193	166	295 303	264 27 I	240 246	207	180	165	140	8	1,1 (2,09 m)
840 860	106.2	352 360	316 324	288 295	251 257	225	203	174 178	311	278 285	252 258	218	190	174	147	8 9 9	
880 0, 9 00	107,4 108,5	369 377	331 339	302 308	263 269	230 236	212	182 186	326 333	291 298	264 270	228 234	199 204	182	155	9	1,0
920 940	109,8 111,0	386 394	346 354	315 322	275 281	241 246	222 227	190 195	34 I 348	305 312	276 282	239 244	208 213	191 195	162 165	9	(2,14 m)
960 980	112, ₂ 113, ₄	402 411	361 369	329 336	286 292	251 257	232 236	199	356 363	318 325	288 295	250 255	217	199 203	169 173	10 10	
1,000	114,5	419	377	343	298	262	241	207	37 I	332	301	260	227	208	176	10	1,0 (2,18 m)
	C ₁ ' =	15, ₇ 10, ₆	13, ₁ 9, ₂	12. ₀ 8.	11, ₁ 8, ₀	10,6 7,8	10,4 7,7	10, ₂ 7, ₇	gilt C'"	fiir exa	acte Ma die Hälf	sch. mi te beträ	it Hemo igt (auc	l, bei v h links).	velchen		15,9

I. Serie. B.

Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung. (Zunächst mit Dampfhemd.) Abs. Adm. Sp. p = 5 Kgr. od. Atm.

	- is			Fül	lun	$g \frac{l}{l}$					Fül	lun	g /	!		Subtr.	2C,".C,
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	Compr. Lstg.	bei 4, = 0,333
0	D	Inc	licirte	Leistu	ng $\frac{N_i}{c}$		erdekra		1			g N.	in Pfe	rdekra	ſŧ	pro c=1 m	(gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.						Meter	Kolb		hwindi;	gkeit					Pidk.	Kgr.
0,020 022	16,2 17,0	9,3 10,2	8 ,0 8,8	7,º 7,³	6,2 6,8	5,7 6,3	4,9 5,4	4,1 4,5	6,9 7,7	5,9 6,5	5,1 5,6	4,4	4,1 4,5	3,5 3,8	2,8 3,1	0,3	7,4 (bei c =
024 026	17,7 18,5	11,1 12,1	9,6 10,3	8,4 9,1	7,4 8,0	6,9 7,4	5,9 6,4	4,9 5,3	8,4 9,2	7,1	6,2	5,4 5,9	4,9 5,4	4,2	3,4 3,7	0,3	1,11 m)
028 0,030	19,2 19,8	13,0	11,1	9,8 10,5	8,6	8,0 8,6	6,9	5,7 6,1	9,9	8,4	7,3	6,4	5,8	4,9	4,0	0,4	5.0
0,030 032 034	20,5 21,1	14,8	12,7	11,2	9,2 9,9 10,5	9,1	7,4	6,5	11,4	9,0 9,7 10,3	7,8 8,4	7,3	6,3 6,7	5,7	4,3	0,4 0,4	5,8 (1,18 m) 19
036 038	21,7 22,8	16,7 17,6	13,5 14,3	12,6	11,1	9,7 10,3	8,4 8,9	6,9 7,3	12,2	11,0	9,0 9,5 10,1	7,8 8,3 8,8	7,2 7,7 8,1	6,1	4,9 5,2	0,4	
0,040	22,9 23,6	18,5	15,1	I 3, 3	11,7	10,8 11,4	9,4	7,7 8,1	13,7	12,3	10,1	9,3	8,6	7,3	5,5 5,8	0,5 0,5	4,9
042 044	23,5 24,0 24,6	19,5 20,4	16,7 17,5	14,7 15,3	13,0 13,6	12,0 12,5	10,4	8,6 9,0	15,2 16,0	12,9	11,2	9,8	9,0 9,5	7,7 8,1	6,1	0,6 0,6	(1,23 m)
046 048	24,6 25,1	21,3 22,2	18,3	16,1 16,8	14,2 14,8	13,1	11,3	9,4 9,8	16,7	14,2 14,9	12,4	10,8	10,0 10,4	8,4 8,8	6,7 7,1	0,6 0,6	
0,050	25,6 26,4	23,2	19,9	17,4	15,4	14,3	12,4	10,2	18,3	15,5	13,5	11,8	10,8	9,2	7,4	0,7	4,3 (1,27 m)
058 056	27.1	24,6 25,9	21,1	18,5	16,3 17,2	15,1	13,1	10,8	20,6	16,5	14,3	12,5	12,8	9,8	7,9 8,4	0,7	.,-,
059 062	27,8 28,5	27,3 28,7	23,5 24,7	20,6 21,6	18,2 19,1	16,8	14,6	12,6	21,7	18,5	16,1	14,1	12,9 13,6	11,6	8,8 9,3	0,8 0,8	
0,065 068	29,2 29,9	30,1 31,5	25,8 27,0	22,7 23,7	20,0 20,9	18,7 19,5	16,1	13,2 13,8	24,1 25,2	20,5	17,8	15,6	14,3	12,2 12,8	9,8	0,9 0,9	8,7 (1,32 m)
071 074	30,5 31,3	32,9 34,3	28, ₂ 29,4	24,8 25,8	21,8	20,4 21,2	17,5	14,4 15,0	26,4 27,5	22,5	19,5	17,1	15,7	13,4 14,0	10,8 11,2	0,9 1,0	18
077	31,8	35,7	30,6	26,9	23,7	22,1	19,0	15,7	28,7	24,4	21,2	18,6	17,1	14,6	11,7	1,0	
0,080 084	32,4 33,2	37,1 38,9	31,8	27,9 29,3	24,6 25,9	22,8 24,0	19,8	16,3	29,9 31,5	25,4 26,8	22,1	19,3	17,8	15,2 16,0	12,2	1,1 1,1	3,3 (1,37 m)
088 092	34,0 34,7	40,8 42,6	35,° 36,6	30,7 32,1	27,1 28,3	25,1 26,2	21,7	17,9	33,° 34,6	28,1 29,5	25,6	21,4 22,4	19,7 20,6	16,8	13,5 14,2	1,2 1,2	
096 0,100	35,s 36,s	44,5 46,3	38,2 39,8	33,4 34,9	29,6 30,8	27,4 28,5	23,7	19,5	36,2 37,8	30,8	26,8 28,0	23,5	21,6	18,4	14,9	1,3 1,3	2,9
105 110	37,1 38,0	48,6 51,0	41,8	36,6 38,3	32,3 33,9	29,9	25,9 27,2	21,4	39,8	33,9 35,6	29,5 30,9	25,8	23,7	20,3	16,4	1,4	(1,42 m)
115 120	38,s 39,7	53,3 55,6	45,7 47,7	40,1	35,4	32,8 34,2	28,4	23,4 24,4	43,8	37,3	32,4	28,4	26,1 27,3	22,3	18,0	1,5	
0,125	40,5	57,9	49,7	43,6	37,° 38,5	35,7	30,8	25,4	45,8 47,8	39,° 40,7	33,9	31,0	28,5	24,4	19,7	1,7	2,6
130 135	41,3	60,2 62,6	51,7 53,7	45,3 47,0	40,0 41,6	37,1 38,5	32,1 33,3	26,5 27,5	49,8 51,8	42,4 44,2	36,9 38,4	32,4 33,7	29,7 30,9	25,4 26,5	20,6	1,7 1,8	(1,48 in) 17
140 145	42,8 43,6	64,9	55,7 57, 7	48,8 50,5	43,1 44,7	40,0 42,4	34,6 35,8	28,5 29,5	53,8 55,8	45,9 47,6	39,9 41,4	35,° 36,3	32,1 33,3	27,5 28,5	22,2	1,8 1,9	
0,150 155	44,1 45,1	69,5 71,8	59,7 61,7	52,3 54,0	46,2 47,7	42,8 44,2	37,0 38,3	30,5 31,5	57,8 59,8	49,3 51,0	42,8 44,3	37,6 38,9	34,5 35,8	29,6 30,6	23,9 24,7	2,0 2,0	2,4 (1,53 m)
160 1 6 5	45,8 46,5	74,1 76,4	63,6 65,6	55,8 57,5	49,3 50,8	45,6	39,5 40,7	32,5	61,9	52,7	45,8	40,2 41,5	37,0	31,7 32,7	25,6 26,4	2,1 2,2	. ,,,
170	47,2	78,8	67,6	59,2	52,4	47,1 48,5	42,0	33,6 34,6	65,9	54,4 56,2	48,9	42,8	38,2 39,4	33,8	27,3	2,2	
0,175 180	47,9 48,6	81,1 83,4	69,6 71,6	61,0 62,7	53,9 55,4	49,9 51,3	43,2 44,4	35,6 36,6	68, ₀	57,9 59,6	50,4 51,9	44,2 45,5	40,6 41,9	34,8 35,9	28,1	2,3 2,4	2,2 (1,58 m)
185 190	49,3 49,9	85,7 88,0	73,6 75,6	64,5 66,2	57,0 58,5	52,8 54,2	45,7 46,9	37,6 38, 7	72,0 74,0	61,4 63,1	53,4 54,9	46,8	43,1 44,3	36,9 38,0	29,8 30,7	2,4 2,5	
195 0,200	50,6 51,3	90,4	77,6	67,9	60,1	55,6	48,1	39,7	76,1 78,1	64,8 66,6	56,4	49,4	45,5 46,8	39,0	31,5	2,6 2,6	2,0
205 210	<i>51.</i> a	92,6 95,0	79,6 81,5 82.5	71,5	61,6 63,1	57,0 58,4	49,4 50,6	40,7 41,7	80,1	68,3	57,9 59,4	50,8 52,1	48,0	40,0	32,4	2,8 2,7 2,8	(1,69 m)
215 215 220	52,s 53,1 53,7	97,3 99,6	83,5 85,5 87,5	73,2 74,9 76,7	66,2 67.8	59,9 61,3	51,9 53,1	42,7 43,7	82,2 84,2 86.2	70,1	62,5	53,5 54,8	49,2 50,4	43,2	34,1	2,8 2,8 2,9	دون د
0.225	54.3	101,9	89,5	78,4	67,8 69,3	64,2	54,3 55,5	44,8 45,8	86,3 88,3	73,6 75,3	65,5	56,1 57,5	51,7 52,9	44,3	35,8 36,7	3,0	1,9
230 235	54,9 55,5	106,6	91,5 93,5	80,2 81,9	70,8 72,4	65,6 67,0	56,8 58,0	46,8 47,8	90,4 92,4	77,¹ 78,8	67,0 68,6	58,8 60,2	54,1 55,4	46,4	37,5 38,4	3,0 3,1	(1,66 ma)
240 245	56,1 56,7	111,2 113,5	95,5 97,5	83,6 85,4	73,9 75,5	69,5 70,9	59,2 60,5	48,8 49,8	94,5 96,5	80,6 82,3	70,1 71,6	61,5	56,6 57,8	48,5 49,6	39,3 40,1	3,2 3,2	
0,250	57,3	115,8	99,4	87,1	77,0	71,3	61,7	50,8	98,6	84,0	73,1	64,2	59,1	50,6	41,0	3,3	1,8 (1,70 m)
•{	^C ; =	14,5 11,6	12.9 9.9 1	11.9 9.3 1	10,7 8,9 1	10,4 8,8 1	10, ₂ 8, ₇ 1	10,1 8,8 1	14,6 11,8 0,99	12,4 10,1 0,98	11,s 9,5 0,98	11.0 9,2 0,97	10.8 9.1 0,96	10.6 9,1 0,95	10,7 9,4 0,94	= C ₁ ' = x'C ₁ '' = x'	}+

• Gew Masch. mit Hemd (auch rechts).

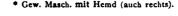
† Für Masch. Ohne Hemd (auch rechts).

Abs. Adm. Sp. p = 5 Kgr. od. Atm.

ne iche	, io			Fül		g 4			,			lun	g /			Subtr.	2C,"u.C,
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	Compr. Lstg.	bei 💃
0	D	In	dicirte	Leistu	$ng \frac{N_i}{c}$	in Pf	erdekr	aft	1	Vetto-l	Leistun	g N _a	in Pfer	dekraf	t	pro c=1 m	= 0,3 (gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.					pro 1	Meter		engesc	hwindi	gkeit			1		Pídk.	Kgr.
0,250 255	57,8 57,8	115,8	99,4 101,4	87,1 88,9	77,0 78,5	71,3 72,7	63,0	50,8 51,9	98,6 100,6	84,0 85,8	73,1	64,2 65,5	59,1 60,3	50,6	41,0 41,8	3,3 3,4	1,9 (bei
260 265	58,4 59,0	120,4 122,8	103,4	90,6 92,4	80,1 81,6	74,1 75,6	65,4	52,9 53,9	102,7	87,6 89,3	76,2 77,8	66,9 68,2	61,6	52,8 53,8	42,7 43,6	3,4 3,5	1,70 m) 16,9
270 0,275	59,5 60,1	125,1	107,4	94,1	83,2 84,7	77,0 78,4	66,7	54,9 55,9	106,8	91,1	79,3 80,8	69,6 70,9	65,3	54,9 56,0	44,4	8,6 3,7	1,8
280 285	60,6 61,1	129,7	111,4	97,6 99,3	86, ₂ 87,8	79,9 81,3	69,1 70,3	57,0 58,0	110,9 113,0	94,6 96,4	82,4 83,9	72,3 73,6	66,5 67,8	57,0 58,1	46,2 47,0	3,7 3,8	(1,73 m)
290 295	62,2	134,4 136,7	115,4	101,1	89,3 90,9	82,7 84,1	71,6 72,8	59,0 60,0	115,0	98,1 99,9	85,5 87,0	75,0 76,3	69,0 70,2	59,2 60,3	47,9 48,8	3,9 8,9	
0,300 310	62,7 63,8	139,0 143,6	119,3	104,6	92,4 95,5	85,5 88,4	74,1 76,6	61,0 63,0	119,2 123,4	101,7	88,5 91,6	77,6 80,4	71,5 74,0	61,3	49,6 51,4	4,0 4,1	1,7 (1,76 m)
320 330	64,8 65,8	148,2	127,3	111,5	98,6 101,6	91,2 94,1	79,0 81,5	65,1	127,5	108,8	94,7	83,1 85,8	76,5 79,0	65,6	53,1 54,9	4,2 4,4	
340	66,8	157,5	I 35,2	118,5	104,7	96,9	84,0	69,1	135,8	115,9	100,8	88,5	81,5	69,9	56,6	4,5	
0,350 360 370	67,7 68,7 69,7	162,1	139,2	125,5	107,8	99,8 102,6	86,4 88,9	71,2 73,2	144,2	119,4	103,9	91,2 94,0	84,0 86,5	72,1 74,2	58,4 60,1	4,6 4,7 4,9	1,5 (1,82 m)
380 390	70,5 71,5	171,4 176,0 180,6	147,2	132,5 136,0	114,0 117,0 120,1	105,5 108,3 111,2	91,4 93,8 96,3	75,2 77,2	148,3 152,5	130,1	110,1	96,7 99,4 102,1	89,0 91,5	76,3 78,5 80,6	61,9 63,6 65,4	5,0 5,1	
0,400	72,4	185,3	155,1	139,4	123,2	114,0	98,8	79,3 81,3	156,6	133,6	116,3	104,8	94,º 96,5	82,8	67,1	5,8	1,4
410 420	73,s 74,2	189,9 194,5	163,1	142,9	126,3	116,9	101,2	83,4 85,4	165,0 169,1	140,7	122,5	107,5	101,6	85,° 87,1	68,8 70,6	5,4 5,5	(1,87 m) 15,5
430 440	75,1 76,0	199,2 203,8	171,0	149,9	132,4 135,5	122,6 125,4	106,2	87,4 89,5	173,3	147,9	128,8	113,0	104,1	89,3 91,5	72,3 74,1	5,7 5,8	
0,450 460	76,8 77,7	208,4 213,1	179,0 183,0	150,9 160,4	138,6 141,7	128,3 131,1	111,1	91,5 93,5	181,7 185,9	155,1	135,0 138,1	118,5	109,2 111,7	93,6	75,9 77,6	5,9 6,1	1,3 (1,93 m)
470 480	78,5 79,3	217,7	187,0	163,8 167,3	144,8 147,8	134,0 136,8	116,1	95,5 97,6	190,1	162,2 165,8	141,3 144,4	124,0	114,2	98,0	79,4 81,1	6,2 6,3	
490 0,500	80,2 81,0	227,0 231,6	194,9	170,8	150,9 154,0	139,7 142,5	121,0	99,6 101,7	198,5	169,4	147,5	129,5	119,3	102,3	82,9 84,7	6,5 6,6	,
510 520	81,8	236,2 240,9	202,8	177,8	157,1 160,2	145,4	125,9	103,7	206,9 211,0	176,5	153,7	134,9	124,3	106,7	86,4 88,2	6,7 6,9	1,2 (1,98 m)
530 540	83,4	245,5 250,1	210,8	184,7 188,2	163,2 166,3	151,1	130,9	107,8	215,2 219,3	183,6	159,9	140,4	129,3	111,0	89,9 91,7	7,0 7,1	
0,550	84,9 85,7	254,8	218,8	191,7	169,4	156,8	135,8	111,8	223,5	190,7	166,1	145,8	134,3	115,3	93,4	7,3 7,4	1,2
560 570 580	86,5 87,2	259,4 264,0 268,6	222,7	195,2	172,5 175,6 178,6	159,6 162,5	138,3	113,8	227,6	194,2	172,3	148,5	136,8 139,3 141,8	117,4	95,1 96,9 98,6	7,5 7,6	(2,02 m)
590	88,0	273	230,7	202,2 206	182	165,3	143,2	117,9	235,9 240	201,3	175,4	153,9	144	121,7	100	8	
0,600 620	88,7 90, 2	278 287	239 247	209 216	185	171 177	148 153	122 126	244 252	208	181	159 165	147 152	126	106	8	1,2 (2,06 m)
640 660	91,8	306	255	223	203	182	158	130	261 269	223	200	176	162	135	113	9	15,1
680 0,700	94,4 95,8	324	270 278	237 244	209 216	194 200	168 173	138	²⁷⁷ 286	237	206	181	167 172	143	116	9	1,1
720 740	97,a 98.s	333 343	286 294	251 258	222 228	205 211	178 183	146 150	294 302	25 i 258	219 225	192 197	177 182	152 156	123	9 10	(2,13 m)
760 780	99,8 101,1	352	302 310	265 272	234 240	217 222	188 193	155 159	311 319	265 272	231 237	203 208	187 192	160 165	130 134	10 10	
0,800 820	102,4 103,7	37 I 380	318 326	279 286	246 253	228 234	198 202	163 167	327 336	279 286	243 250	214 219	197	169 173	137 141	11 11	1,0 (2,20 m)
840 860	105,0 106,3	38a	334 342	293 300	259 265	239 245	207	171	344 352	294 301	256 262	225	207 212	178 182	144 148	11 11	
880 0,900	107,4 108,6	408	350	307	271	251	217	179	361	308	268	236	217	186	151	12 12	,
920 940		417 426	358 366	314 321 328	277 283 290	257 262 268	222 227 232	183 187	369 377 386	315 322	274 281 287	241 247 252	222	191	155 158 162	12 12 12	1,0 (2,25 m)
960 980	112,3 113,4	445	374 382 390	335 342	296 302	274 279	237 242	191 195 199	394 402	329 336	293 299	252 257 263	232 237 242	199 204 208	165 169	13 13 13	
1,000	114,5	454 463	398	349	308	2/9 285	247	203	411	344 351	306	268	247	212	172	18	0,9
	C _i ′ =	13, ₈ 9, ₉	11, ₅ 8, ₅	10,5 7,9	10, e 7.6	9, ₇ 7, ₅	9,5 7, ₄	9,4 7,5	} gilt	ı lür exad circa d	te Mas ie Hälft	ich. mit e beträg	Hemd t (auch	, bei v links).	velchen		(2,30 m) 14,7

Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung. (Zunächst mit Dampfhemd.) Abs. Adm. Sp. $p = 5^{1/2}$ Kgr. od. Atm.

Füllung 4 Füllung 🛂 Kolbenfläch Kolben-Durchmesse Subtr. 2C.u.C Compr. bei 1, 0,333 0.4 0,333 0,3 0,25 0.20 0.7 0.5 0,4 0.3 0.25 0,20 0,7 0,5 Lstg. = 0,333 pro Netto-Leistung $\frac{N_a}{6}$ in Pferdekraft Indicirte Leistung $\frac{N_i}{c}$ in Pferdekraft (gew. Masch. =1 m D pro I Meter Kolbengeschwindigkeit Pidk. Kgr. Ou.Met Centr 16,2 17,0 17,7 18,5 19,2 0,020 10,5 7,9 8,8 5,7 6,3 5,9 6,5 5,3 5,7 6,2 6,7 7,5 8,2 5,7 6,3 6,8 5,3 5,8 6,3 6,8 (bei 11,6 10,0 8,8 7,8 8,5 4,5 0,4 7,2 3,7 $0\bar{2}\bar{4}$ 7,1 5,0 0,4 12,6 10,9 9,6 6,9 9,6 7,9 8,6 4,0 1,16 m 7,8 8,4 10,4 026 1 I ,8 10,4 8,9 0,4 13,7 9,2 7,5 8,0 5,4 4,4 11,2 0,5 028 14,7 12,7 9,9 9,2 11,3 9,6 7,4 5,9 4,7 19,8 20,5 21,1 21,7 8,0 8,5 15,8 16,8 0.030 13,6 12,0 10,6 9,9 8,6 7,2 12,1 10,4 9,0 7,3 6,3 5,1 0,5 5,3 (1,23 m 032 034 036 12,8 10,5 7,7 8,1 11,1 6,8 0,5 11,3 13,0 9,7 7,9 8,4 14,5 9,2 5,5 17,9 18,9 0,6 18 9,8 11,8 15,4 13,6 12,0 11,2 13,9 10,3 9,1 7,2 5,9 8,9 6,3 6,6 8,6 16,3 12,8 11,8 10,3 14,8 12,6 11,0 9,7 7,7 8,1 0,6 14,4 038 22,3 10,9 15,6 10,2 0,6 20,0 17,2 15,2 13,5 12,5 9,1 13,3 11,6 9,5 22,9 23,5 24,0 24,6 25,1 11,5 8,6 0,7 0,040 18,1 16,5 10,8 10,0 7,0 21,0 16,0 12,3 4,6 (1,28 m) 14,2 9,6 14,1 042 044 11,4 7,4 7,8 8,2 22,1 19,0 16,8 14,9 13,8 12,0 10,0 17,4 14,8 12,9 10,5 9,1 0,7 15,5 16,3 17,6 18,4 15,6 16,3 23,1 19,9 14,5 12,6 10,5 18,2 13,6 11,9 11,1 9,5 0,7 **046** 24,2 20,9 11,0 14,2 12,5 11,6 10,0 0.8 15,1 I 3,2 19,1 8,5 0,8 048 21,8 12,1 10,4 25,2 19,2 17,0 15,8 13,7 11,5 20,0 17,0 14,9 13,1 25,6 26,4 27,1 27,8 28,5 17,7 18,8 16,4 15,5 16,5 17,5 18,5 10,9 8,9 0,8 3,9 0,050 26,2 22,6 14,3 12,0 20.8 17,8 13,7 12,6 19,9 18,9 053 056 0,9 (1.33 m) 24,0 27,8 21,1 17,4 18,4 15,2 16,1 12,7 22,1 14,6 13,4 11,6 9,4 0,9 29,4 25,4 22,3 19,8 13,4 23,5 20,1 15,4 14,2 12,3 10,0 **059** 26,7 23,5 20,9 16,9 21,2 16,3 15,1 13,0 10,6 1,0 31,0 19,4 14,1 24,8 062 28,1 24,7 26,1 1,0 32,5 22,0 20,4 17,8 14,8 22,4 19,5 17,2 15,9 13,7 11,2 29,2 29,9 30,5 31,2 31,8 27,4 28,7 16,7 1,1 3,4 0,065 29,4 25,9 23,0 21,4 18,7 15,6 23,5 20,5 18,1 14,4 I 1,7 34,1 (1,38 m) **17** 068 27,1 28,3 24,1 19,5 16,3 17,5 18,3 1,1 30,8 22,4 24,6 21,5 19,0 15,1 12,3 35,7 25,1 26,2 23,4 25,8 26,9 **071** 20,4 17,0 15,8 16,5 12,9 1,2 37,2 38,8 32,2 30,1 22,5 19,8 21,2 1,2 1,3 17,7 18,4 19,1 20,7 074 33,5 29,5 24,4 31,4 23,5 13,4 28,1 21,6 077 40,4 30,7 27,3 25,4 22,1 32,7 24,5 19,9 17,2 14,0 34,9 32,1 33,1 34,0 34,7 35,5 0,080 084 36,2 38,0 28,3 22,4 3,0 42,0 31,9 26,3 23,0 19,1 29,1 25,5 26,8 20,7 17,9 18,8 14,6 1,3 34,0 21,8 20,1 15,4 16,2 (1,43 m 44,1 33,5 29,7 27,6 24,1 35,8 30,7 23,6 46,2 48,3 35,1 36,7 38,3 088 39,8 31,2 29,0 25,2 21,1 32,2 28,2 24,8 22,9 19,8 1,5 37,6 092 32,6 26,4 33,8 26,0 20,7 41,7 30,3 22,0 29,5 24,0 17,0 39,4 17,7 1,6 096 50,4 34,0 31,6 27,5 23,0 30,9 27,2 25,1 21,7 43,5 35,3 41,2 36,2 37,1 38,0 38,8 39,1 2,6 36,8 28,4 18,5 0,100 28,7 26,2 52,5 45,3 39,9 35,4 32,9 23,9 43,0 32,2 22,6 (1,49 m) 33,9 55,1 57,7 60,4 34,5 36,2 25,1 26,3 105 30,1 38,8 29,9 27,6 23,8 19,5 1,8 41,9 37,2 47,5 45,3 40,7 42,7 20,5 110 49,8 52,1 31,6 25,0 1,8 29,0 43,9 39,0 47,6 35,6 31,4 26,3 21,5 1,9 115 45,8 40,7 37,8 33,0 27,5 49,8 37,3 32,9 30,4 2,0 120 63,0 54,3 47,8 42,5 39,5 34,4 28,7 52,1 44,6 39,0 34,4 31,8 27,5 22,5 2,4 40,5 41,3 46,6 65,6 68,2 56,6 58,8 61,1 28,7 54,4 56,6 58,9 61,2 2,1 0,125 49,8 41,1 35,8 29,9 40,8 35,9 33,2 23,5 44,3 2,1 2,2 2,2 2,3 2,4 (1,55 m 37,3 38,7 48,5 34,6 36,0 31,1 130 51,8 46,0 42,7 42,5 37,4 29,9 24,5 16 42,1 42,8 43,6 135 70,8 53,8 47,8 44,4 46,0 32,3 50,5 44,2 39,0 31,1 25,5 73,5 76,1 63,4 65,6 55,8 57,8 49,6 51,3 140 40,1 52,4 40,5 37,4 38,8 32,3 26,5 33,5 45,9 47,7 63,4 33,5 27,5 145 41,6 47,6 42,0 34,7 54,4 44,4 45,1 45,8 46,5 47,2 59,8 61,8 49,3 51,0 52,6 65,8 68,1 49,3 51,0 78,7 56,4 28,5 2,5 2,6 2,7 2,8 2,8 0,150 67,9 53,1 43,5 40,2 34,7 43,0 35,9 (1,61 m 54,9 56,7 58,4 60,2 81,4 29,5 37,1 38,3 58,3 70,2 45,0 41,6 35,9 155 44,5 84,0 72,4 60,3 46,5 37,2 38,4 63,8 70,4 43,0 30,5 160 45,9 52,7 62,3 86,6 65,8 67,8 48,1 165 74,7 54,3 47,3 48,8 39,5 72,7 54,5 56,2 44,5 31,5 64,3 170 89,2 77,0 55,9 75,0 49,6 45,9 39,6 32,5 47,9 48,6 49,3 49,9 50,6 2,0 (1,66 m 79,2 81,5 66,3 2,9 0,175 62,0 57,5 50,2 77,3 51,1 47,3 91,8 69,8 41,9 57,9 40,9 33,5 68,2 3,0 59,2 60,8 48,7 180 71,7 63,7 51,6 43,1 79,6 81,9 59,7 52,7 42,1 34,5 94,5 185 190 83,7 86,0 73,7 75,7 δí,4 3,1 65,5 53,1 44,3 70,2 50,1 43,3 35,5 97,1 54,2 55,7 57,2 62,5 36,5 3,2 99,7 67,3 54,5 45,5 84,2 72,2 63,1 51,6 44,5 64,1 86,5 64,9 3,2 195 102,3 88,3 69,1 74,2 53,0 45,8 37,5 77,7 55,9 46,7 3,3 1,9 0,200 51,2 65,8 67,4 76,1 90,6 79,7 81,7 70,8 57,4 58,8 60,3 47,8 88,8 66,6 58,8 47,0 48,2 38,5 105,0 54,3 51,8 52,5 53,1 78,1 80,1 91,1 68,4 60,3 39,6 3,4 205 107,6 92,8 72,6 55,8 49,0 15,8 210 83,7 61,9 3,5 74,4 76,1 70,1 40,6 69,1 57,2 58,6 110,2 95,1 50,2 93,5 49,5 3,6 3,7 82,1 61,7 63,4 85,7 51,4 41,6 215 112,9 97,3 70,7 95,8 98,1 71,9 50,7 53,7 220 87,7 77,9 724 63,1 52,6 84,1 73,6 65,0 60,1 51,9 42,6 115,5 99,6 0,225 230 54,3 54,9 55,5 56,1 56,7 100,5 61,5 3.8 1,8 89,7 79,7 81,5 86,1 66,5 118,1 101,9 64,5 53,8 75,4 53,2 43,6 74,0 (1,74 m 3,8 75,6 77,3 88,1 120,7 104,1 91,7 66,0 55,0 56,2 102,8 77,1 78,9 68,1 62,9 54,4 44,7 67,4 68,8 235 123,3 106,4 83,2 105,1 90,1 69,6 64,4 55,7 56,9 45,7 3,9 93,7 240 126,0 108,6 85,0 86,8 57,4 58,6 107,4 92,1 80,6 71,2 65,8 4,0 79,° 80,7 95,7 245 70,3 82,4 67,2 58,1 128,6 110,9 72,7 47,7 97,7 109,8 94,1 1,7 57,3 48,7 4,2 0.250 88,5 82,2 96,1 84,1 68,7 131,2 113,2 99,7 71,7 59,8 112,1 74,2 59,3 (1,78 m) 10,4 10,3 10,0 12,0 11,1 10,6 10,1 10,1 11,8 10,₈ 9,7 11,7 11,6 9,9 9,2 8,7 8,5 9,4 9,1 9,0 8,5 I 0,94 0,97 0,96 0,98



Digitized by Google

+ Für Masch, ohne Hemd (auch rechts).

Abs. Adm. Sp. $p = 5^{1}/_{2}$ Kgr. od. Atm.

iche	. 5			Fül	lun	g ¼					Fül	llun	g -	,		Subtr.	2C″u.C,
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	Compr. Lsig.	bel $\frac{I_i}{I}$
* <u>*</u>	D	In	dicirte	Leistu	ing Ni	in Pf	erdekr	aft	1	Netto-J	Leistun	$g \frac{N_0}{c}$	in Pfe	rdekraí	ì	pro c=1 m	= 0,3 (gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.					pro 1	Mete	Kolt	engesc	hwindi	gkeit					Pfdk.	Kgr.
0,250 255	57,3 57,8	131,2 133,9	113,2 115,5	99,7 101,7	88,5 90,3	82,2 83,9	71,7 73,2	59,8 61,0	112,1 114,4	96,1 98,1	84,1 85,9	74,2 75,8	68,7 70,1	59,3 60,6	48,7 49,8	4,2 4,3	1,7 (bei
260 265	58,4 59,0	136,5	117,7	103,7	92,1 93,8	85,5 87,2	74,6 76,0	62,2 63,4	116,8	100,1	87,6 89,4	77,4 78,9	71,5 73,0	61,8 63,1	50,8 51,8	4,3 4,4	c = 1,78 m) 15,3
270	59,5	141,7	122,2	107,6	95,6	88,8	77,5	64,6	121,5	104,2	91,1	80,5	74,4	64,3	52,8	4,5	
0,275 280	60,1 60,6	144,3 147,0	124,5	109,6	97,4 99,2	90,4 92,1	78,9 80,3	65,8 67,0	123,8	106,2	92,9	82,0 83,6	75,9 77,3	65,6 66,8	53,9 54,9	4,6 4,7	l,6 (1,82 m)
285 290	61,1 61,7	149,6 152,2	129,0	113,6	100,9 102,7	93,7 95,4	81,7 83,2	68,2 69,4	128,5 130,8	110,2	96,4 98,2	85,2 86,7	78,7 80,2	68,1	55,9 57,0	4,7 4,8	
295	62,3	154,8	133,5	117,6	104,5	97,0	84,6	70,6	I 33,2	114,2	99,9	88,3	81,6	70,6	58,0	4,9	١,,
0,300 310	62,7 63,8	157,5 162,7	135,8	119,6		98,7 102,0	86,1 89,0	71,7 74,1	135,5	120,3	101,7	89,8 93,0	83,1 86,0	71,8	59,0	5,0 5,2	1,5 (1,85 m)
320 330	64,8 65,8	168,0 173,2	144,9 149,4		113,3 116,9	105,3	91,8 94,7	76,5 78,9	145,0 149,7	124,3 128,4	112,4	96,1	98,9 91,8	76,9 79,4	63,2	5,3 5,5	
340 0,350	66,8 67,7	178,5	154,0 158,5	135,6 139,6	120,4	111,8	97,6 100,4	81,3 83,7	154,4	132,5 136,5	116,0	102,4	94,7 97,6	81,9 84,4	67,3	5,7 5,9	1,3
360 370	68.7	189,0	163,0	143,5	I 27,5	118,4	103,3	86,1 88,5	159,2	140,6	123,1	108,7	100,5	86,9	71,5	6,0 6,2	(1,91 m)
380	69,1 70,6	194,2	172,1		131,0 134,6		109,0	90,8	168,6	144,6	126,6	111,8	103,4 106,3	89,5 92,0	73,6 75,6	6,4	
390 0,400	71,5 72.4	204,7 210,0	176,6	155,5		131,6	111,9	93,² 95,6	178,1	152,8	133,8	118,1	109,3	94,5	77,7	6,5 6,7	1,3
410 420	73,s 74.3	215,2 220,5	185,7	163,5	145,2 148,7	134,9	117,6	98,0	187,6	160,9 165,0	140,9	124,4	115,1	99,6	81,8 83,9	6,8 7,0	(1,97 m)
430	75.1	225,7	194,7	171,4	152,3	141,4	123,4	102,8	197,1	169,1	148,1	130,8	120,9	104,6	86,0 88,1	7,2 7,4	
0,450	76,s	231,0 236,2	199,2	175,4 179,4	155,8	144,7	126,3 129,1	105,2	201,9 206,7	173,2	151,7	133,9	123,9	107,2	90,2	7,5	1,2
460 470	77,1 78,5	241,5 246,7	208,3		162,9		132,0	110,0 112,4	211,5	181,4 185,5	158,8	140,3	129,7 132,7	112,3	92,3 94,4	7,7 7,9	(2,03 m)
480 490	79,3 80,2	252,0 257,2		191,4	170,0		137,7	114,8	221,0 225,8	189,5	166,0 169,6	146,6	135,6	117,3	96,5	8,0 8,2	
0,500	81,0	262	226	199	177	164	143	120	230	198	173	153	141	122	101	8	1,3 (2,08 m)
510 520	81,8 82,6	268 273	231	203 207	181 184	168 171	146 149	I 22 I 24	235 240	202 206	177	156	144	125	103	9]
530 540	83,4 84,2	278 283	240 245	211 215	191	174 178	152 155	127	245 249	210 214	184	162 165	150	130	107	9	
0,550 5 6 0	84,9	289	249	219	195	181 184	158 161	131	254	218	191	169 172	156 159	135	111	9	1,3 (2,12 m)
570	85,7 86,5	294 299	254 258	223 227	202	187	164	134 136	259 263	226	194	175	162	140	115	10	
580 590	87,2 88,0	304 310	263	231 235	205 209	191 194	166 169	139 141	268 273	230 234	201 205	178	165 168	143	117	10 10	
0,600 620	88,7 90,3	315	272 281	239 247	212	197 204	172 178	143 148	278 287	238 246	209 216	184	170 176	147 153	121	10 10	l,1 (2,16 m)
640 660	91,6 93,0		290	255 263	227	211	184 189	153	296 306	254 262	223	197	182 188	158	130 134	11 11	14,6
680	94,4	357	308	271	241	224	195	163	315	271	237	209	194	168	138	11	,
0,700 720	95,8 97,2	367 378	317 326	279 287	248 255	230 237	201	167 172	325 334	279 287	244 251	216 222	199 205	173	142 146	12 12	1,0 (2,24 m)
740 760	98,5 99,8	388	335 344	295 303	262 269	243 250	212 218	177 182	344 353	295 303	258 265	228 234	211	183 188	150	12 13	
780	101,1	409	353	311	276	257	224	186	362.	311	272	241	223	193	159	13	1,0
0,800 820	102,4	420 430	362 371	319 327	283 290	263 270	230 235	191 19 6	372 381	319 327	280 287	247 253	229 234	198 203	163 167	13 14	(2,31 m)
840 860	105,0 106,2	44 I	380 389	335 343	297 305	283	24 I 247	201 206	391 400	335 344	294 301	260 266	240 246	208	171	14 14	
880	107,4	462	398	351	312	289 206	252	210	410	352 260	308	272	252 258	218	179 184	15 15	. 0,9
920	109.8	472 483	408	359 367	319 326	296 303	258 264	215	419 429	368	315	285	264	228	188	15 16	(2,36 m)
940 960	111,0	504	426 435	375 383	333 340	309 316	270 275	230	438 448	384	337	291 297	269 275	233 238	196	16	
980 1,000	113,4	514	444	391	347 354	322 329	281 287	234 239	457 467	392 401	344 351	304	'281 '287	² 43 248	200	16 17	0,8
1,000	C _i =	13,4	11,1	399	334 , 9,6	329 9,3	9,0	8,8	gilt	für exa	cte Mase	ch. mit F	Iemd, b	ei welch	1	1	(2,41 m) 14,2
	яС," =		8,4	7,8	7,5	7.4	7,3	7,3		a die H	älfte bei	trägt (au	ch link	s).	•	l	'

I. Serie. B.

Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung. (Zunächst mit Dampfhemd.)

Abs. Adm. Sp. p = 6 Kgr. od. Atm.

me āche	n- esser			Fül	lun			- Tu				lur	ıg -	!, !		Subtr.	2C″u.C
Wirksame Kolbenßäche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,4	0,888	0,3	0,25	0,20	0,15	0,7	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	0,15	B.	bei 1/7 =0,3
0	D D	Įn	dicirte	Leist	ang N				N			g Na	in Pfe	rdekraf	ft.	pro c=1 m	/:
Qu.Met.	Centra.			i .	I _				engescl		T -		1	1 .		Pfdk.	Kgr.
0,020 022 024	16,2 17,0	11,7 12,9	9,0 9,9	8,o 8,8.	7,5 8,2	6,5 7,2	5,5 6,0	4,3	8,9 9,9	6,7 7,4 8,1	5,9 6,5	5,5 6,0	4,7 5,2	3,9 4,3	3,2	0,4	6,2 (bei
ll 026	17,7	14,1	10,8	9,6 10,4	9,0	7,8 8,5	6,6 7,1	5,2 5,6	10,8	8,8	7,2	6,6 7,2	5,7 6,2	5,1	3,5 3,9	0,5	c = 1,21 m)
028 0,030 032	19,2 19,8	16,4	12,6	11,2	10,5	9,1	7,7 8,2	6,0	12,7 13,6	9,6	9,1	7,8 8,4	6,8 7,3	5,6 6,0	4,2	0,6	4,8
034	20,5	18,8	14,4 15,3	12,8	II,9 I2,7	10,5	8,8 9,3	6,9 7,3	14,6 15,6	11,0 11,7	9,7	9,0 9,6	7,8 8,3	6,4 6,9	4,8 5,2	0,6	(1,29 m) 17
036 038	21,7 22,3	21,1 22,3	16,2	14,4 15,2	13,4	11,8	9,9 10,4	7,7 8,2	16,6 17,5	12,5	II,0	10,2 10,8	8,8 9,4	7,3 7,7	5,5 5,8	0,7 0,8	
0,040 042	22,9 23,5	23,5 24,6	18,0	16,0 16,8	14,9	I 3,1 I 3,7	11,0	8,6 9,0	18,5	13,9 14,7	12,3	11,4 12,0	9,9	8,2 8,6	6,2 6,5	0,8 0,8	4,2 (1,34m)
044 046	24,0 24.6	25,8	19,8	17,6	16,4 17,2	14,4	12,1	9,5	20,4 21,4	15,4	13,6	12,6 13,2	10,9 11,4	9,1 9,5	6,8 7,2	0,9	
048 0,050	25,1	28,1 29,3	21,6 22,5	19,2	17,9	15,7	I 3,2	10,3	22,4	16,8	14,9	13,8	12,0	9,9	7,5 7,8	1,0 1,0	8,7
053 056	25,8 26,4 27,1	31,1 32,8	23,8 25,2	21,2 22,4	19,8	17,3	14,6	11,4	24,8 26,3	17,6 18,7 19,9	16,6	15,3	13,3	II,0 II,7	8,3 8,9	1,0 1,1 1,1	(1,39 m)
059 062	27,8 28,5	34,6 36,4	26,5 27,9	23,6 24,8	22,0 23,1	19,3	16,2	12,7	27,8 29,3	21,0	18,6	17,2	14,9	12,3	9,4	1,2	
0,065	29,2 29,9	38,1	29,2	26,0	24,2	21,3	17,8	13,9	30,8	23,2	20,6	19,0	16,5	13,7	10,4	1,3	8,2 (1,44 m)
068 071	30,5 31,2	39,9 41,7	30,6	27,2 28,4	25,4 26,5	22,2 23,2 24,2	19,5	14,6	32,2	24,3 25,5 26,6	21,6 22,6 23,6	19,9 20,9 21,8	17,3 18,1 18,9	14,4	10,9	1,4	16,1
074 077	31,8	43,4 45,2	33,3 34,6	29,6 30,8	27,6 28,7	25,2	21,1	15,9	35,2 36,7	27,7	24,6	22,7	19,7	15,7	11,9	1,5 1,5	
0,080 084	32,4 33,9	46,9 49,3	35,9 37,7	32,0 33,6	29,8 31,3	26,2 27,5	22,0 23,1	17,2	38,2 40,2	28,8 30,4	25,5 26,9	23,7 24,9	20,5 21,6	17,0	12,9		2,8 (1,49 m)
088 092	34,7	51,6 54,0	39,5 41,3	35,2 36,8	32,8	28,8 30,1	24,2	18,9	42,2 44,2	31,9 33,4	28,2 29,6	26,2 27,4	22,7	18,8	14,3	1,8 1,8	
096 0,100	35,5 36,2	56,3 58,7	43,1	38,4	35,8 37,3	31,4	26,4 27,5	20,6	46,2	35,° 36,5	31,0 32,3	28,7 29,9	24,9	20,6	15,7	1,9 2,0	2,4 (1,56m)
105 110	37,1 38,0 38,8	61,6	47,1 49,4	42,0 44,0	39,1 41,0	34,3 36,0	28,8 30,2	22,6	50,8 53,4	38,4 40,3	34,0 35,7	31,5	27,4 28,8	22,7	17,3	2,0 2,1 2,2	(1,56 m)
115 120	38,8 39,7	67,4 70,4	51,6 53,9	46,0 48,0	42,9 44,7	37,6 39,2	31,6	24,7 25,8	55,9 58,5	42,3 44,2	37,4 39,1	34,7 36,3	30,2 31,6	25,0 26,1	19,1	2,3 2,4	
0,125 130	40,5 41,3	73,3 76,2	56,1 58,3	50,0 52,0	46,6 48,4	40,8 42,5	34,3 35,7	26,8 27,9	61,0	46,1 48,0	40,9 42,6	37,9 39,5	33,0 34,3	27,3 28,4	20,8	2,5 2,6	2,2 (1,62 m)
135 140	42.1	79,2 82,1	60,6	54,0 56,0	50,3 52,2	44,1	37,1 38,4	29,0 30,0	66,1 68,7	50,0 51,9	44,3 46,0	41,1	35,7	29,6 30,7	22,6	2,7 2,8	15,3
145 0,150	42,8 43,6 44,4	85,0 8 8 ,0	65,1	58,0 60,0	54,0	47,4	39,8	31,1	71,2	53,8	47,7	44,2	37,1 38,5	31,9	24,3	2,9	2,1
155 160	45,1 45,8	90,9 93,8	69,6	62,0	57,8 59,6	50,7 52,3	42,6 43,9	32,2 33,3 34,4	73,7 76,3 78,9	55,8 57,7 59,7	49,4 51,2 52,9	45,8 47,5 49,1	39,9 41,3 42,7	33,0 34,2 35,4	25,2 26,1 27,0	3,0 3,1 3,2	(r,68 m)
165 170	46,5	96,8 99,7	74,1 76,3	66,0	61,5	53,9 55,6	45,3 46,7	35,4 36,5	81,5 84,1	61,7	54,6 56,4	50,7 52,3	44,1	36,5 37,7	27,9	3,3 3,4	
0,175	47,9	102,6	78,5	70,0	65,2	57,2 58,8	48,1	37,6	86,6	65,6	58,1	53,9	46,9	38,9	29,7	3,5	1,9 (1,73 m)
180 185 190	48,6 49,3	105,6	80,8 83,0	72,0 74,0	68,9	60,5	49,4 50,8	38,6	91,8	67,5 69,5	59,9 61,6	55,5 57,1	48,3	40,0	30,6	3,6 3,7	""
195	49,9 50,6	111,4	85,3 87,5	76,0 78,0	70,8 72,7	62,1	52,2 53,5	40,8	94,4 97,0	71,5 73,4	63,3 65,1	58,7 60,3	51,1 52,6	42,4 43,6	32,4 33,3	3,8 3,9	
0,200 205	51,8 51,8	117,3	89,8 92,0	80,1 82,1	74,6 76,4	65,4 67,0	54,9 56,3	43,0 44,0	99,6 102,2	75,4 77,3	66,8 68,6	62,0 63,6	53,9 55,3	44,7 45,9	34,2 35,1	4,0 4,1	1,8 (1,78 m) 14,8
210 215	52,5 53,1	123,2	94,3 96,5	84,1 86,1	78,3 80,1	68,7 70,3	57,7 59,0	45,1 46,2	104,8	79,3 81,3	70,3 72,1	65,2 66,9	56,8 58,2	47,1 48,3	36,0 36,9	4,2 4,3	14/2
220 0,225	53,7 54,3	129,0 132,0	98,8	92,1	82,0 83,9	71,9 73,5	60,4 61,8	47,2 48,3	110,0 112,6	83,3 85,3	73,8 75,6	68,5 70,1	59,6 61,0	49,4 50,6	37,8 38,7	4,4 4,5	1,6
230 235	54,9 55.5	134,9 137,8	103,2 105,5	92,1 94,1	85,7 87,6	75,2 76,8	63,2 64,5	49,4 50,5	115,2	87,2 89,2	77,3 79,1	71,8 73,4	62,4 63,9	51,8	39,6 40,6	4,6 4,7	(1,82 m)
240 245	56,1 56,7	140,8	107,7 110,0	96,1 98,1	89,4 91,3	78,4 80,1	65,9 67,3	51,5 52,6	120,4 123,1	91,2 93,2	80,8 82,6	75,0 76,6	65,3 66,7	54,2 55,3	41,5 42,4	4,8 4,9	
0,250	57,8	146,6	112,2	100,1	93,2	81,7	68,7	53,7	125,6	95,1	84,3	78,2	68,1	56,5	43,2	5,0 - C'	1,6 (1,86 m)
•{	C₁′ == x C₁′ == N ==	13, ₇ 11. ₆	10,5 9,1 1	9,9 8,7 1	9,6 8,5 1	9,3 8,3 1	9,0 8,2 1	9,0 8,4 1	13,7 11,7 0,99	10,7 9,3 0,98	10,2 8,9 0,97	9,9 8,8 0,97	9,7 8,7 0,96	9,5 8,7 0,95	9,7 9,1 0,93	= C _i ' = x'C _i '' = N	} +

• Gew. Masch. mit Hemd (auch rechts).

† Für Masch. ohne Hemd (auch rechts).



Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung. Abs. Adm. Sp. $p = \mathbf{6}$ Kgr. od. Atm.

ne iche	J-			Fül	lun						Fül		g /	<u>;</u>		Subtr.	2C".C
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,4	0,833	0,3	0.25	0,20	0,15	0,7	0,4	0,883	0,3	0,25	0,20	0,15	Compr. Lstg.	bel -1, = 0,25
- <u>x</u>	D D	In	dicirte	Leistu	$ng \frac{N_i}{c}$	in P	ferdekr	aft	1	Netto-	Leistun	$g \frac{N_0}{c}$	in Pfe	rdekraf	t	pro c == 1 m	
Qu.Met.	Centm.						Mete	r Koll	engesc	hwind	igkeit				,	Pfdk.	Kgr.
0,250 255	57,3 57,8	146,6	112,2 114,5	100,1	93,2 95,1	81,7 83,4	68,7 70,0	53,7 54,8	125,6 128,3	95,1 97,1	84,3 86,1	78,2 79,9	68,1 69,5	56,5 57,7	43,2 44,1	5,0 5,1	1,6 (bei c =
260 265	58,4 59,0	152,5 155,4	116,7	104,1	96,9	85,0 86,6	71,4 72,8	55,8 56,9	130,9	101,1	87,9 89,7	81,5 83,2	71,0	58,9 60,1	45,1 46,0	5,2 5,3	1,86 in)
270 0,275	59,5 60,1	158,4	121,2	108,1	100,6	88,3 89,9	74,2 75,5	58,0 59,1	136,2	103,1	93,2	84,8 86,4	73,8 75,2	61,3	46,9	5,4 5,5	1,5
280 285	60,6 61,1	164,2 167,1	125,8	112,1	104,4	91,5 93,1	76,9 78,3	60,1	141,4 144,0	107,1	95,0 96,7	88,1 89,7	76,7 78,1	63,7 64,8	48,7	5,6 5,7	(1,90 m)
290 295	61,7 62,2	170,1 173,0	130,3	116,1	108,1	94,8 96,4	79,6 81,0	62,3 63,3	146,7 149,3	111,1	98,5	91,4	79,5 81,0	66,0 67,2	50,5 51,4	5,8 5,9	
0,300 310	62,7 63,8	176,0 181,8	134,7 139,2	120,1	111,8	98,1 101,4	82,4 85,2	64,4 66,6	151,9	115,1	102,0	94,7 98,0	82,4 85,3	68,4 70,8	52,4 54,2	6,0 6,2	1,4 (1,93 m)
320 330	64,8 65.8	187,7 193,6	143,7	128,1 132,1	119,3	104,6	87,9 90,7	68,7 70,9	162,5 167,8	123,1	109,1	101,3	88,1 91,0	73,2 75,6	56,1 57,9	6,4 6,6	
340 0,350	66,8 67,7	199,4	152,6	136,1	126,8	111,2	93,4 96,2	73,0	173,1	131,1	116,2	107,9	93,9	78,0	59,7	6,8	,
360 370	68,7 69,7	205,3 211,2 217,1	157,1 161,6 166,1	140,1 144,1 148,1	130,5 134,2 138,0	114,4 117,7 121,0	98,9 101,7	75,2 77,3	178,3 183,6 188,9	135,1	119,8 123,4 126,9	111,2	96,8 99,7 102,5	80,4 82,8 85,2	61,6 63,4 65,3	7,0 7,2 7,4	1,3 (2,00 m)
380 390	70,6 71,5	222,9	170,6	152,1	141,7	124,2	104,4	79,5 81,6 83,8	194,2 199,5	143,1 147,1 151,1	130,5	117,8 121,1 124,4	105,4	87,6 90,0	67,1	7,6 7,8	
0,400 410	72,4 73,3	234,6	179,6	160,1	149,1	130,8	109,9	85,9	204,8	155,2	137,6	127,7	111,2	92,4	70,8	8,0	1,2 (2,06 m)
420 430	74,2 75,1	240,5 246,4	184,1	164,1	152,9 156,6 160,3	134,0	112,6	90,2	215,5	159,2 163,3	141,2	131,1	114,1	94,8 97,2	72,5 74,5	8,2 8,4	13,9
440	76,0	252,2 258,1	193,0	172,1	164,0	140,6	120,9	92,4 94,5	220,8 226,2	171,4	148,4	137,8	119,9	99,6 102,0	76,4 78,2	8,6 8,8	
0,450 460	76,8 77,7	264,0 269,8	202,0 206,5	180,1	167,8 171,5	147,1	123,6	96,7 98,8	231,5 236,8	175,4	155,6	144,4 147,8	125,7	104,5	80,1 81,9	9,0 9,2	1,2 (2,12 m)
470 480 490	78,5 79,3 80,2	275,7 281,6	211,0	188,1	175,2 179,0	153,7 156,9	129,1	101,0	242,2 247,5	183,5	162,8	151,1	131,6	109,3	83,8 85,7	9,4 9,6	
0,500	81.0	287,4 293,3	220,0 224,5	196,1	182,7 186,4	160,2 163,5	134,6	105,3	252,9 258,2	191,6	169,9	157,8	140,3	114,1	87,5	9,8 10,0	1,1
510 520	81,8 82,6	299,1 305,0	229,0 233,4	204,1 208,1	190,1	166,7 170,0	140,1	109,6	263,4 268,7	199,7 203,7	177,1	164,4 167,7	143,2	118,9	91,2 93,1	10,2 10,4	(2,17 m)
530 540	83,4 84,2	310,9 316,7	237,9 242,4	212,1 216,1	197,6	173,3 176,5	145,6	113,9	274,0 279,2	207,7	184,3 187,8	171,0	148,9	123,7	94,9 96,7	10,6 10,8	
0,550 560	84,9 85,7	322,6 328	246,9 251	220,1 224	205,1 209	179,8 183	151,1 154	118,2 120	284,5 290	215,7 220	191,4	177,6 181	154,7 158	128,5 131	98,6 100	11,0 11	1,1 (2,22 m)
570 580	80,5 87,2	334 340	256 260	228 232	213 216	186 190	157	122	² 95 300	224 228	198	184 188	163	133	102	11 12	
590 0,600	88,0 88,7	346 352	265 260	236 240	220 224	193	162	127	306 311	232 236	206	191	166	138	106 108	12 12	1,0
620 640	90,2 91,6	364 375	278 287	248 256	23i 239	203 209	170 176	133 137	321 332	244 252	216 223	201 207	175 181	145 150	111	12 13	(2,26 m) 13,7
660 680	93,0 94,4	387 399	296 305	264 272	246 254	216 222	181 187	142 146	343 353	260 268	230 238	214 221	186 192	155 160	119	13 14	
0,700 720	95,8 97,2	411 422	314 323	280 288	261 268	229 235	192 198	150 155	364 374	276 284	245 252	227 234	198	164 169	126 130	14 14	0,9 (2,34 m)
740 760	98, s 99, s	446	332 341	296 304	276 283	242 248	203 209	159	385 395	292 300	259 266	240 247	209	174 179	134	15 15	
780 0,800	101, ₁	460	350 359	312	291 298	255 262	214	168	406 417	308 316	273 280	254 260	221	184	141	16 16	0,8
820 840	103,1 105,0	481	368 377	328 336	306 313	268 275	225 231	176	427 438	324 332	288	267 274	232 238	193	148 152	16 17	(2,41 m)
860 880	106,2 107,4	504	386 395	344 352	32 t 328	281 288	236 242	185	448 459	340 348	302 309	280 287	244 250	203	156	17 18	
0,900 920	108,s 109,s	528 540	404 413	360 368	336 343	294	247	193	470 480	356 364	316 323	293 300	256 261	213	163 167	18 18	0,8 (2,47 m)
940 960	111,0	551 563	413 422 431	376 384	350 358	301 307 314	253 258 264	202	491 502	372 380	330 338	307 313	267 273	222	171	19 19	,
980 1,000	113,4	575	440	392	365	320	269	211	512	388	345	320	279	232	178	20	
	C, =	587 13,0	449 9,e	400 9, ₉	373 8,9	327 8,6	² 75 8,3	215		397 ür exact	352 e Masch	, ³²⁷ . mit H	285 lemd, b	237 ei welch	182 en C _i '''	20	0,8 (2,52 m) 13,4
	*C," =	9,8	7,7	7,4	7,9	7,1	7,0			die Hä	lite betr	ägt (au	ch links).	,	l	10,4

Hrabák, Hilfsbuch f. Dampimasch.-Techn.

Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung. (Zunächst mit Dampfhemd.) Abs. Adm. Sp. $p = \mathbf{6}^{1/2}$ Kgr. od. Atm.

me iche	1-			Fül	lun	-		<i>p</i> =		Ægi.	Fül	l u r	ıg -	,		Subtr.	20, u.C.
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	0,15	0,7	0,4	0,333	·	0,25	0,20	0,15	Compr. Lstg.	bei 🚜
0 × ×	D D	In	dicirte	Leistu	$ng \frac{N_i}{c}$	in P	ferdekr	aft	,	Netto-I	Leistun	g N _a	in Pſe	rdekraf	t	c = 1 m	= 0,3 (gew.
Qu.Met.	Centm.					pro	1 Mete	r Koll	engesc	hwindi	gkeit					Pfdk.	Masch.) Kgr.
0,020	16,2 17,0	13,0	10,0	8,9	8,3	7,3	6,2	4,9	9,9	7,5	6,6	6,2	5,4	4,4	3,4	0,5	5,6 (bei
022 024	17,7	14,2	II,0 I 2 ,0	9,8	9,2 10,5	8,ı 8,8	6,8 7,5	5,4 5,9	10,9 12,0	8,3 9,1	7,4 8,1	6,8 7,5	5,9 6,5	4,9 5,4	3,8 4,1	0,5 0,6	1,26 m)
026 028	18,5 19,2	16,9	13,0 14,0	11,6	10,8	9,5 10,3	8,1 8,7	6,4	13,0 14,1	9,9	8,8 9,5	8,1 8,8	7,1	5,9	4,5	0,6	
0,030	19,8	19,5	15,0	13,4	12,5	11,0	9,3	7,4	15,2	11,5	10,2	9,5	8,2	6,8	5,3	0,7	4,5
032 034	20,5 21,1	20,8 22,1	16,0 17,0	14,3	13,3 14,2	II,7 I2,5	9,9 10,6	7,9 8,3	16,2 17,3	12,3 13,1	10,9	10,2	8,8 9,4	7,3 7,8	5,6 6,0	0,8	(z,35 m) 16,5
036 038	21,1 22,3	23,4 24,7	18,0 19,0	16,1	15,0 15,8	13,2 13,9	II,2 II,8	8,8 9,3	18,4	13,9	12,4 13,1	11,5 12,2	10,6	8,3 8,8	6,4 6,8	0,9	
0,040	22.9	26,0	20,0	17,8	16,7	14,7	12,4	9,8	20,6	15,6	13,8	12,9	11,2	9,3	7,2	1,0	3,8
042 044	23,5 24,0	27,3 28,6	21,0 22,0	18,7	17,5	15,4 16,1	13,0 13,7	10,3	21,6 22,7	16,4 17,2	14,6 15,3	13,6 14,2	11,8	9,8	7,5	1,0 1,0	(1,40 m
046 048	24,6 25,1	29,9 31,2	23,0 24,0	20,5	19,2	16,9 17,6	14,3	II,3 II,8	23,8 24,9	18,0	16,0 16,8	14,9 15,6	13,0 13,5	10,8	8,3 8,7	1,1 1,1	
0,050	25,6	32,4	24,9	22,3	20,8	18,3	15,5	12,3	25,9	19,7	17,5	16,2	14,2	11,8	9,1	1,3	3,3
053 056	26,4 27,1	34,4 36,3	26,5 28,0	23,7	22,1 23,3	19,5	16,4 17,4	13,0	27,6 29,2	20,9	18,6 19,7	17,3	15,1 16,0	12,6	9,7	1,3 1,3	(* 45 m)
059	27,8	38,2	29,4	26,3	24,6	21,7	18,3	14,5	30,8	23,4	20,8	19,4	16,9	14,1	10,9	1,4	
062 0,065	28,5 29,2	40,2 42,1	30,9 32,5	27,7	25,8	22,8	19,2 20,2	15,2	32,5 34,1	24,7 25,9	21,9	20,4	17,8	14,8	11,5	1,5 1,5	2,9
068 071	29,9 30,5	44,1 46,0	34,0 35,5	30,4 31,7	28,3 29,6	25,0 26,1	21,1	16,7	35,8 37,4	27,2 28,4	24,1 25,3	22,5	19,6 20,5	16,4	12,6	1,6 1,7	(1.50 m) 15,6
074	31,2	47,9	37,0	33,0	30,8	27,2	23,0	18,2	39,0	29,7	26,4	24,6	21,4	17,9	13,8	1,8	
077 0,080	31,8 32,4	49,9 51,9	38,5	34,4	32,1	28,3 29,4	23,9	18,9	40,7 42,3	30,9	27,5 28,6	25,6 26,6	22,4	18,6 19,4	14,4	1,8 1,9	2,5
084	33,2	54,5	41,9	37,5	35,0	30,8	26,1	20,6	44,6	33,9	30,1	28,0	24,5	20,4	15,8	2,0	(1,56 m
088 092	34,0 34,7	57,° 59,6	43,9 45,9	39,3	36,7 38,4	32,3 33,8	27,3 28,5	21,6	46,8	35,6 37,3	31,6 33,2	29,4 30,8	25,7 26,9	21,4	16,6	2,1 2,2]
096 0,100	35,5 36,2	62,2 64,8	47,9	42,9 44,6	40,0	35,2 36,7	29,8	23,6	51,3	39,° 40,7	34,7 36,2	32, ₂ 33,6	28,1	23,5	18,2	2,3 2,4	2,3
105	37,1	68,1	52,4	46,9	43,8	38,5	32,6	25,8	56,3	42,9	38,1	35,4	30,9	25,9	20,0	2,5	(1,63 m)
110 115	38,0 38,8	71,3 74,6	54,9 57,4	49,1 51,3	45,8 47,9	40,4 42,2	34,1	27,0 28,2	59,1 61,9	45,0 47,2	40,0 42,0	37,2 39,0	32,5 34,1	27,2 28,5	21,0 22,0	2,6 2,7	
120 0,125	39,7	77,8 81,0	59,9 62,4	53,6	50,0	44,0	37,2	29,5	64,8	49,3	43,9	40,8	35,6	29,8	23,1	2,s 3,o	2,1
130	40,5 41,3	84,3	64,9	55,8 58,0	52,1 54,2	45,8 47,7	38,8 40,3	30,7 31,9	67,6 70,4	51,5 53,6	45,8 47,7	42,6 44,4	37,2 38,7	31,1 32,4	24,1 25,1	3,1	(1,69 m)
135 140	42,1 42,8	87,5 9,08	67,4 69,9	62,5	56,2 58,3	49,5 51,3	41,9	33,2	73,2 76,0	55,8 57,9	49,6 51,6	46,2	40,3 41,9	33,7 35,0	26,1 27,1	3,2 3,3	14,0
145	43,6	94,2	72,4	64,7	60,4	53,2	45,0	35,6	78,9	60,1	53,5	49,8	43,4	36,3	28,1	3,4	, ,
0,150 155	44,4 45,1	97,2 100,5	74,9 77,4	67,0	62,5 64,6	55,0 56,9	46,5 48,1	36,8	81,7 84,6		55,4 57,3	51,5 53,3	45,0 46,6	37,6 39,0	29,1 30,2	-,-	1,9 (1.75 m
160 165	45,8 46,5	103,7	79,9 82,4	71,4	66,7 68,7	58,7 60,5	49,6 51,2	39,3 40,5	87,4 90,3	66,6 68,8	59,3 61,2	55,1 56,9	48,2 49,8	40,3 41,6	31,2 32,2	3,8 3,9	į
170	47,2	110,2	84,9	75,9	70,8	62,4	52,7	41,7	93,2	71,0	63,1	58,7	51,4	43,0	33,3	4,0	١, [
0,175 180	47,9	113,4 116,7	87,4 89,9	78,1 80,3	72,9 75,0	64,2 66,0	54,3 55,8	43,0	96,0 98,9	73,2 75,3	65,1	60,5 62,4	53,0 54,5	44,3 45,6	34,3 35,3	4,2 4,3	1,8 (1,80 m.)
185 190	49,3 49,9	119,9	92,4 94,9		77,1	67,9 69,7	57,4 58,9	45,4	101,7 104,6	77,5 79,7	69,0 70,9	64,2 66,0	56,1 57,7	46,9 48,3	36,4 37,4	4,4 4,5	
195	50,6	126,4	97,4	87,0	81,2	71,5	60,5	47,0	107,5	81,9	72,8	67,8	59,3	49,6	38,4	4,6	. 1
0,200 205	51,2 51,8	129,7 132,9	99,8 102,3	89,3 91,5	83,3 85,4	73,4 75,2	62,1	49,1 50,3	110,3 113,2	84,1 86,3	74,8 76,8	69,6 71,4	60,9	50,9 52,2	39,5 40,5	4,7 4,9	1,6 (1,85 m)
210 215	52,5 53,1	136,1 139,4	104,8	93,7 96,0	87,5 89,6	77,1 78,9	65,2	51,6 52,8	116,1 119,0	88,5 90,7	78,7	73,2 75,1	64,1 65,7	53,6 54,9	41,6 42,6	5,0 5,1	14,4
220	53,7	141,6	109,8	98,2	91,6	80,7	68,3	54,0	121,9	92,9	82,7	76,9	67,3	56,3	43,6	5,2	
0,225 230	54,3 54,9	144,9 148,1		100,4	93,7 95,8	82,5 84,4	69,8 71,4	55,2 56,5	124,8	95,1 97,3	84,7 86,6	78,7 80,6	68,9 70,5	57,6 58,9	44,7 45,7	5,3 5,5	1,5 (1,90 m
235 240	55,5 56,1	151,3	117,3	104,9	97,9	86, ₂ 88, ₀	72,9 74,5	57,7 58,9	130,6	99,5 101,8	88,6 90,6	82,4 84,2	72,1		46,8 47,8	5,6 5,7	į
245				109,1		89,9	76,0	60,2	136,3	104,0	92,5	86,0	75,3	63,0	48,8	5,8	1,
0,250	57,3	162,1		111,6		91,7	77,6	61,4	139,2	106,1	94,5	87,9	76,8	64,3	49,9	5,9	1,4 (1,94 m
•{	*C' -	13,4 11,6	10.2 9.0	9,6 8,6 1	9,4 8,4 1	9,0 8,2 1	8, ₇ 8, ₁ 1	8,6 8,2 1	13,5 11,6 0,99	10,4 9,2 0,98	9,9 8,8 0,97	9,6 8,7 0,97	9,4 8.5 0,96	9,9 8,5 0,95	3, ₈ 8,8 0,93	= C." = xC."	}+
,					l L		-		~,99				i 0,96 hne Ho				- 1

• Gew. Masch. mit Hemd (auch rechts).

† Für Masch. ohne Hemd (auch rechts).



Abs. Adm. Sp. $p = \mathbb{G}^{1/2}$ Kgr. od. Atm.

o 취	Ş.			Fül					1		Fül	lur	1 g _	<u>,</u>		6	m 5
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- urchmesser	0,7	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	0,15	0,7	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	0,15	Subtr. Compr. Lstg.	$2C_i'''.C_i$ bei $\frac{I_i}{I}$
Koll	Ā	لــنــا	dicirte		ng N	in Pi	erdekr	aft	,	Netto-I	Leistun	ــــــــــــــــــــــــــــــــــــــ	<u> </u>	L	t i	pro c=1 m	= 0,25 (gew.
O Qu.Met.	D Centm.				-6 6				engesc			ъ с				Pfdk.	Masch.) Kgr.
0,250	57,3	162,1	124,8		104,2	91,7	77,6	61,4	139,2	106,1	94,5	87,9	76,8	64,3	49,9	5,9	5ر1 (bei
255 260	57,8 58,4	165,3 168,6	127,3	113,8	106,3	93,6 95,4	79,1 80,7	62,6 63,8	142,1	108,3	96,4 98,4	89,7 91,5	78,4 80,1	65,6	51,0 52,0	6,1 6,2	c= 1,94 m)
265 270	59,0 59,5	171,8 175,0	132,3 134,8	118,3 120,5	110,4	97,2 99,1	82,2 83,8	65,1 66,3	147,9 150,8	112,8	100,4	93,4 95,2	81,7 83,3	68,3	53,1 54,1	6,3 6,4	13,9
0,275	60,1	178,3	137,3	122,8	114,6	100,9	85,3 86,9	67,5 68,8	153,7	117,2	104,4	97,1	84,9 86,5	71,0	55,2	6,5	1,4
280 285	60,s 61,1	181,5	139,8	125,0	116,7	102,7	88,4	70,0	156,7 159,6	119,4	106,3	98,9	88,1	72,4	56,2 57,3	6,7 6,8	(1,98 m)
290 295	61,7 62,2	188,0	144,8 147,3	129,4 131,7	120,8	106,4	90,0 91,5	71,2 72,4	162,5 165,4	123,9	110,3	102,6	89,7 91,3	75,1 76,4	58,3 59,4	6,9 7,0	
0,300 310	62,7 63,8	194,5 201,0	149,7 154,7	133,9 138,4	125,0 129,2	110,1	93,1 96,2	73,6 76,1	168,3 174,1	128,3 132,8	114,2	106,3	92,9 96,2	77,8 80,5	60,4 62,5	7,1 7,4	1,3 (2,01 m)
320	64,8	207,4	159,7	142,8	133,3	117,4	99,3	78,5	180,0	137,3	122,2	113,7	99,4	83,3	64,7	7,6	(1,01)
330 340	65,8 66,8	213,9 220,4	164,7 169,7	147,3 151,8	137,5	121,1	102,4	81,0 83,4	185,9	141,8	126,2	117,4	102,7	86,0 88,7	66,8 68,9	7,8 8,1	
0,350 36 0	67,7 68,7	226,9 233,4	174,7 179,7	156,2 160,7	145,9 150,0	128,4 132,1	108,6	85,9 88,3	197,6 203,4	150,7 155,2	134,2 138,2	124,8	109,2 112,4	91,4 94,1	71,0 73,1	8, 3 8,6	1,3 (2,08 m)
370 380	69,7 70,6	239,8	184,7	165,1 169,6	154,2	1 35,8	114,8	90,8	209,3	159,7	142,2	132,2	115,7	96,9	75,3	8,8 9,0	(,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,
390	71,5	246,3 252,8	189,6 194,6	174,1	158,4 162,5	139,4	121,0	93, ² 95,7	215,2 221,0	164,2 168,6	146,2	135,9	122,2	99,6 102,3	77,4 79,5	9,3	
0,400 410	72,4 73,3	259,3 265,8	199,6 204,6	178,6 183,0	166,7 170,8	146,8 150,4	124,1	98,2 100,6	226,9 232,8	173,1	154,1 158,1	143,4	125,4	م,105 107,8	81,6 83,8	9,5 9,7	1,9 (2,14 m)
420 430	74,2	272,3 278,8	209,6 214,6	187,5 191,9	175,0 179,2	154,1	130,3 133,4		238,7 244,6	182,1 186,6	162,1	150,8 154,6	132,0 135,3	110,5	85,9 88,0	10,0 10,2	13,5
440	76,0	285,2	219,6	196,4	183,4	161,5	136,5	108,0	250,5	191,1	170,2	158,3	138,5	116,0	90,2	10,5	
0,450 460	76,8 77,1	291,7 298,2	224,6 229,6	200,9 205,3	187,5	165,1 168,8	139,6 142,7	110,4 112,9	256,4 262,3	195,6	174,2 178,2	162,1 165,8	141,8 145,1	118,8	92,3 94,5	10,7 10,9	1,1 (2,20 m)
470 480	78,5 79,3	304,7 311,2	234,6 239,6	209,8 214,2	195,9 200,0	172,5 176,1	145,8	115,3	268,2 274,1	204,6	182,2	169,5	148,4	124,3	96,6 98,7	11,9 11,4	
490	80,2	318	245	219	204	180	152	120	280	214	190	177	155	130	101	12	
0,500 510	81,8 81,8	324 331	250 255	223 228	208 213	183 187	155	123	286 292	218	194 198	181 184	158 161	133	103	12 12	1,1 (2,26 m)
520 530	82,6 83,4	337 344	260 265	232 237	217	191	161 164	128 130	298 303	227	202 206	188 192	165 168	138	107	12 13	i I
540	84,2	350	270	241	225	198	168	133	309	236	210	196	171	143	112	13	
0,550 560	84,9 85,7	357 363	274 279	246 250	229 233	202 205	171 174	135	315 321	24I 245	214 218	199 203	174 178	146	114	13 13	1,0 (2,31 m)
570 580	86,5 87,2	370 376	284 289	254 259	238 242	209 213	177 180	140 142	327 333	249 254	222 226	207 210	181 184	152 154	118	14 14	
590	88,0	382	294	263	246	216	183	145	339	258	230	214	187	157	122	14	
0,600 620	88,7 90,2	389 402	299 309	268 277	250 258	220 227	186 192	147 152	344 356	263 272	234 242	218 225	191	160	124	14 15	1,0 (2,35 m)
640 660	91,6 93,0	415 428	319 3 29	286 295	267 275	235 242	199 205	157 162	368 379	281 290	250 258	233 240	204 210	171	133 137	15 16	13,3
680	94,4	441	339	304	283	250	211	167	39 r	299	266	247	217	182	141	16	
0,700 720	95,8 97,2	454 467	349 359	312 321	292 300	257 264	217	172	403	308 316	274 282	255 262	230	187	145	17 17	(2,43 m)
740 760	99,8	480 493	369 379	330 339	308 317	272 279	230 236	182	426 438	325 334	290 298	270 277	236 243	198 203	154 158	18 18	
780	101,1	506	389	348	325	286	242	191	450	343	306	285	249	209	162	18 19	
0,800 820	103.7	519 532	399 409	357 366	333 342	294 301	248 254	196 201	461 473	352 361	314	292	256 262	214	167	19	0,8 (2,51 m)
840 860	105,0 106,2	558	419 429	375 384	350 358	308 316	261 267	206 211	485 497	370 379	330 338	307 314	269 275	225 231	175	20 20	
880 0,900	107 _{,4}	571	439	393	367	323	273	216	508	388	346	322	282 288	236	184	21 21	0,8
920	109,8	596	449 459	402 411	375 383	330 338	279 285	226	520 532	397 406	354 362	329 337	295	247	192	22 22 22	(2,57 m)
940 960	111,0	622	469 479	420 429	392 400	345 352	292 298	231 236	544 555	415 424	370 378	344 35 I	301 308	252 258	201	23	
980 1,000	113,4 114,5		489	437 446	408	360 367	304 310	24I 245	567 579	433 442	386	359 366	314	263 269	205	23 24	0,7
,,,,,,	C' =	I	492	8,9	8,7	8,3	8,0	7,9	l gilt	ı für exa	te Ma:	ch. mi	Hemd	l, bei v	1		(2,62 m) 13,0
Į!	æĈ₁′ =		7,7		7,1	7,0			} &;;	circa c	ie Hälft	e beträg	t (auch	links).		1	1

Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung. (Zunächst mit Dampfhemd.) Abs. Adm. Sp. p = 7 Kgr. od. Atm.

Ine lache	esser			Fül	lun	$g^{-\frac{l}{l}}$					Fül	lur	ıg /	<i>‡</i>		Subtr.	2C"u.C
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,333	0,8	0,25	0,20	0,15	0,125	0,7	0,833	0,8	0,25	0,20	0,15	0,125	Compr. Lstg.	bei /
0	D D	In	dicirte	Leist	ing Ni	in P	erdekr	aft	1	Vetto-I	eistun.	g N _a	in Pfe	rdekrai	ît	pro c=1 m	= 0,2 (gew. Masch
Qu.Met.	Centm.					pro 1	Mete	r Kolb	engesc	hwindi	gkeit					Pídk.	Kgr.
0,020 022	16,2	14,2	9,9	9,2	8,1	6,9	5,5 6,1	4,7	10,9	7,4 8,2	6,9	6,0 6,6	5,0	3,9	3,2	0,6	5,7 (bei
024	17,0	15,6	10,8	10,1	9,0 9,8	7,6 8,3	6,6	5,2 5,7	12,0 13,2	9,0	7,6 8,3	7,3	5,5 6,1	4,3	3,6 4,0	0,6 0,7	c =
026 028	18,5 19,2	18,5 19,9	12,8	12,0	10,6	9,0 9,7	7,2	6,2	14,3 15,5	9,7	9,1	7,9 8,6	6,6 7,2	5,1 5,6	4,3	0,7 0,8	
0,030	19,8	21,3	14,8	13,8	12,2	10,4	8,3	7,1	16,7	11,3	10,5	9,2	7,7	6,0	5,0	0,8	4,5 (2,40)
032 034	20,5 21,1	22,7 24,1	15,8	14,7	13,0 13,8	11,1	8,8 9,4	7,6 8,1	17,8 19,0	12,9	II,3 I2,0	9,9 10,5	8,3 8,8	6,4	5,4 5,8	0,9 0,9	15,8
036 038	21,7 22,3	25,6 27,0	17,7	16,6	14,6 15,5	12,5	9,9	8,5 9,0	20,2 21,4	I 3,7	12,8	11,2	9,4 10,0	7,3 7,8	6,1 6,5	1,0 1,0	
0,040	22,9	28,4	19,7	18,4	16,3	13,8	11,0	9,5	22,6	15,4	14,3	12,5	10,5	8,2	6,9	1,1	3,6
042 044	23,5 24,0	29,8 31,2	20,7	19,3 20,3	17,1	14,5 15,2	11,6	9,9 10,4	23,7 24,9	16,2	15,0	13,2 13,8	11,1	8,6 9,1	7,3	1,2 1,2	(1,460
046 048	24,6 25,1	32,7 34,1	22,7	21,2 22,1	18,7	15,9 16,6	12,7 13,2	10,9 11,4	26,1 27,3	17,8	16,5	14,5 15,1	12,2	9,5	8,0 8,4	1,3 1,3	
0,050	25.6	35,5	24,6	23,0	20,4	17,3	13,8	11,9	28,5	19,4	18,0	15,8	13,3	10,4	8,7	1,4	3,3
053 056	26,4 27,1	37,6 39,8	26,1 27,6	24,4 25,8	21,6	18,3	14,6 15,5	12,6	30,3 32,1	20,6 21,8	19,2 20,3	16,8 17,8	14,1	II,0 II,7	9,3	1,5 1,5	(1,511
059 062	27,8 28,5	41,9 44,0	29,1 30,6	27,2 28,6	24,0 25,2	20,4	16,3 17,1	14,0	33,9 35,7	23,1 24,3	21,5	18,8	15,8	12,4	10,4	1,6 1,7	
0,065	29,2	46,1	32,0	29,9	26,5	22,5	18,0	15,4	37,5	25,5	23,8	20,9	17,5	13,7	11,6	1,8	2,9
068 071	29,9 30,5	48,3 50,4	33,5 35,0	31,3 32,7	27,7	23,5	18,8	16,1	39,3 41,1	26,8 28,0	24,9 26,1	21,9	18,4	14,4	12,1	1,9 2,0	(z,56) 14,
074 077	31,2	52,5	36,5	34,1	30,1 31,3	25,6 26,7	20,5 21,3	17,5	42,9	29,2 30,5	27,2 28,4	23,9	20,1	15,7	I 3,3 I 3,9	2,0 2,1	·
0,080	31,8 32,4	54,7 56,8	38,0	35,5 36,8	32,6	27,7	22,1	19,0	44,7 46,5	31,7	29,5	25,9	21,8	17,0	14,4	2,2	2,5
084 088	33,2 34,0	59,6 62,5	41,4	38,7 40,5	34,2 35,8	29,1 30,4	23,2	19,9	48,9 51,4	33,4 35,1	31,1 32,7	27,3 28,7	22,9 24,1	17,9	15,1 15,9	2,3 2,4	(1,€2
092 096	34,7	65,3	45,3	42,4	37,4	31,8	25,4 26,5	21,8	53,8	36,8	34,2	30,0	25,3 26,4	19,8	16,7	2,5	
0,100	35,s 36,2	68,2 71,0	47,3	44,2 46,1	39,1 40,7	33,2	27,6	23,7	56,2 58,7	38,4	35,8 37,4	31,4	27,6	20,7	17,5	2,6 2,8	2,3
105 110	37,1 38,0	74,5 78,1	51,7 54,2	48,4 50,7	42,7 44,8	36,3 38,1	29,0 30,4	24,9 26,1	61,8 64,9	42,2	39,3 41,3	34,5 36,3	29,0 30,5	22,7	19,2	2,9 3,0	(1,69
115	38,8	81,6	56,6	53,0	46,8	39,8	31,8	27,3	68,0	46,5	43,3	38,0	32,0	25,0	21,2	3,2	
120 0,125	39,7 40,5	85,2 88,7	59,1	55,3 57,6	48,8 50,8	41,5	33,1	28,5	71,1 74,2	48,6	45,3 47,3	39,7	33,4	26,2	22,2	3,3 3,5	2,0
130 135	41,8	9 2 ,3 95,8	64,0 66,5	59,9 62,2	52,9 54,9	45,0 46,7	35,9 37,3	30,9 32,1	77,3 80,4	52,8 54,9	49,2 51,2	43,2 45,0	36,4 37,9	28,5	24,1	3,6 3,7	14,
140	42,8	99,4	68,9	64,5	56,9	48,4	38,7	33,2	83,5	57,1	53,2	46,7	39,3	30,8	26,1	3,9	'
145 0,150	43,6	102,9	71,4	66,8 69,1	59,0 61,0	50,2 51,9	40,0	34,4	86,6 89,7	59,2 61,3	55,2 57,2	48,4 50,2	40,8	31,9	27,1	4,0 4,1	1,8
155 160	45,1	110,0 113,6	76,3	71,4	63,1	53,6 55,4	42,8 44,2	36,8 38,0	92,8 96,0	63,5	59,2 61,2	51,9	43,7	34,3	29,0 30,0	4,3 4,4	(1,821
165	46,5	117,1	81,3	76,0	67,1	57,1	45,6	39,2	99,1	67,8	63,2	55,4	45,2 46,7	36,6	31,0	4,6	
170 0,175	47,2	120,7	83,7 86,2	78, ₃ 80,6	69,2 71,2	58,8 60,6	46,9 48,3	40,3	102,3	72,1	65,2	57,2 59,0	48,2	37,8 38,9	32,0	4,7 4,8	1,7
180 185	48,6 49,8	127,8	88,6	82,9 85,2	73,2 75,3	62,3 64,0	49,7 51,1	42,7	108,5	74,2	69,2 71,2	60,7 62,5	51,2 52,6	40,1	34,° 34,9	5,0 5,1	(r,871
190	49,9	131,3	91,1 93,6	87,5	77,3	65,7	52,5	43,9 45,1	114,8	78,5	73,2	64,2	54,1	42,5	35,9	5,2	
195 0,2 00	50,6 51,2	138,4	96,0 98,5	89,8 92,1	79,3 81,4	67,5	53,8 55,2	46,3	118,0	80,7 82,8	75,2 77,2	66,0 67,8	55,6 57,1	43,6	36,9	5,4 5,5	1,5
205	51,8	145,5	101,0	94,4	83,4	70,9	56,6	48,6	124,2		79,2 81,3	69,6	58,6	46,0	38,9	5,7 5,8	13,
210 215	52,5 53,1	149,1 152,6	103,4	96,7	85,5 87,5	72,7	58,0 59,4	49,8 51,0	137,4	89,3	83,3	71,3	61,6	47,1	39,9 40,9	5,9	100
220 0,225	53,7 54,3	156,2	108,4	101,3	89,5 91,5	76,1 77,9	60,8	52,2	133,7	93,7	85,3 87,4	74,9 76,7	63,1 64,6	49,5 50,7	41,9	6,1 6,2	 1,5
230	54,9	163,3	113,3	105,9	93,6	79,6	63,5	54,6	140,1	95,9	89,4	78,5	66,1	51,9	43,9	6,3	(1,971
235 240	55,5 56,1	166,8 170,4.		108,2	95,6 97,6	81,3	66,3	55,8	143,2	100,2	93,5	80,2 82,0	67,6 69,1	53,0 54,2	44,9 45,9	6,5 6,6	
245 0,250	56,7	173,9	120,7	112,8	99,7	84,8 86,s	67,7 69,0	58,2	149,6 152,7	1	95,5	83,8 85,6	70,6 72,1	55,4 56,6	46,9 48,0	6,8 6,9	1,4
•	57,3 C ₁ '=	177,5 13,1	123,1 9,4	9,1	101,7 8,7	8,4	8,9	59,3 8,2	13,9	9,6	97,5	9,1	8,8	8,8	9,0	= C.	(2,011
•{	C ₁ '= zC ₁ ''= N=	11,5	8,5	8,3 1	8,1	7.0	7,9	8, ₁ 1	11,6 0,99	8,7	8,5 0,97	8,4 0.96	8,3 0,95	8,5 0,93	8,9 0,93	=N	} +

* Gew. Masch. mit Hemd (auch rechts).

† Für Masch. obne Hemd (auch rechts).



Abs. Adm. Sp. p = 7 Kgr. od. Atm.

Füllung $\frac{I}{I}$ Füllung $\frac{I}{I}$ Füllung $\frac{I}{I}$ Füllung $\frac{I}{I}$ Indicirte Leistung $\frac{N_t}{c}$ in Pferdekraft Netto-Leistung $\frac{N_t}{c}$ in Pferdekraft Netto-Leistung $\frac{N_t}{c}$ in Pferdekraft $0,250$ $0,7$ $0,838$ $0,8$ $0,25$ $0,20$ $0,15$ Netto-Leistung $\frac{N_t}{c}$ in Pferdekraft Netto-Leistung $\frac{N_t}{c}$ in Pferdekraft $0,250$ $0,7$ $0,838$ $0,8$ $0,25$ $0,20$ $0,15$ Netto-Leistung $\frac{N_t}{c}$ in Pferdekraft $0,250$ $0,7$ $0,838$ $0,9$ $0,9$ $0,8$ $0,8$ $0,8$ $0,8$ $0,9$ 0	48,0 6,9 49,0 7,0 50,0 7,2 51,0 7,3 52,0 7,5 53,0 7,6 54,0 7,7 55,0 7,9 56,0 8,0 57,1 8,2	m (gew. Masch.)
$ \begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$	48,0 6,9 49,0 7,0 50,0 7,2 51,0 7,3 52,0 7,5 53,0 7,6 54,0 7,7 55,0 8,0 57,1 8,2	(gew. Masch.) (Kgr. 1,5 (bei c = 2,0t m) 13,2
Qu.Met. Centm. pro I Meter Kolbengeschwindigkeit 0,250 37,8 177,5 123,1 115,1 101,7 86,5 69,0 59,3 152,7 104,6 97,5 85,6 72,1 56,6 255 37,8 181,0 125,6 117,4 103,8 88,2 70,4 60,5 155,9 106,7 99,5 87,4 73,6 57,8 260 58,2 184,6 128,1 119,7 105,8 90,0 71,8 61,7 159,1 108,9 101,5 89,2 75,1 59,0 265 59,6 188,1 130,5 122,0 107,8 91,7 73,2 62,9 162,3 111,1 103,6 90,9 76,6 60,2 270 59,8 191,7 133,0 124,3 109,9 93,4 74,6 64,1 165,5 113,3 105,6 92,7 78,1 61,4	48,0 6,9 49,0 7,0 50,0 7,2 52,0 7,3 52,0 7,5 53,0 7,6 54,0 7,7 55,0 7,9 56,0 8,0 57,1 8,2	1,5 (bei c = 2,01 m) 13,2
255 57,8 181,0 125,6 117,4 103,8 88,2 70,4 60,5 155,9 106,7 99,5 87,4 73,6 57,8 260 58,4 184,6 128,1 119,7 105,8 90,0 71,8 61,7 159,1 108,9 101,5 89,2 75,1 59,0 265 59,0 188,1 130,5 122,0 107,8 91,7 73,2 62,9 162,3 111,1 103,6 90,9 76,6 60,2 270 59,8 191,7 133,0 124,3 109,9 93,4 74,6 64,1 165,5 113,3 105,6 92,7 78,1 61,4	49,0 50,0 7,2 51,0 7,3 52,0 7,5 54,0 7,7 55,0 7,9 56,0 8,0 57,1 8,2	(bei c = 2,01 m) 13,2 1,4
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	50,0 51,0 52,0 7,3 52,0 7,6 54,0 7,7 55,0 56,0 8,0 57,1 8,2	c = 2,01 m) 13,2
270 59,5 191,7 133,0 124,3 109,9 93,4 74,6 64,1 165,5 113,3 105,6 92,7 78,1 61,4	52,0 7,5 53,0 7,6 54,0 7,7 55,0 7,9 56,0 8,0 57,1 8,2	1,4
$\ 0.275\ $ 60,1 195,2 135,4 126,6 111,9 95,2 75,9 65,3 168,7 115,5 107,7 94.5 79,6 62.5	54,0 7,7 55,0 7,9 56,0 8,0 57,1 8,2	
280 60,8 198,8 137,9 128,9 113,9 96,9 77,3 66,4 171,9 117,7 109,7 96,3 81,1 63,7	55,0 7,9 56,0 8,0 57,1 8,2	
285 61,1 202,3 140,4 131,2 115,9 98,6 78,7 67,6 175,1 119,9 111,7 98,1 82,6 64,9 290 61,7 205,9 142,8 133,5 118,0 100,3 80,1 68,8 178,2 122,1 113,8 99,9 84,2 66,1	57,1 8,2	
295 62,2 209,4 145,3 135,8 120,0 102,1 81,5 70,0 181,4 124,3 115,8 101,7 85,7 67,3		,
0,300 62,7 213,0 147,8 138,2 122,1 103,8 82,8 71,2 184,5 126,4 117,9 103,5 87,2 68,5 310 63,8 220,1 152,1 142,8 126,2 107,3 85,6 73,5 191,1 130,8 122,0 107,1 90,3 70,9	58,1 8,3 60,1 8,6	1,3 (2,08 m
320 64,6 227,2 157,6 147,4 130,2 110,7 88,4 75,9 197,5 135,3 126,1 110,7 93,3 73,3 30 65,8 234,3 162,6 152,0 134,3 114,2 91,1 78,3 203,9 139,7 130,2 114,3 96,4 75,7	62,2 8,8 64,2 9,1	
340 66,8 241,4 167,5 156,6 138,4 117,6 93,9 80,6 210,3 144,1 134,3 118,0 99,4 78,1	66,2 9,4 68,3 9,7	1,2
0,350 67,7 248,5 172,4 161,2 142,4 121,1 96,6 83,0 216,8 148,5 138,4 121,6 102,5 80,5 360 68,7 255,6 177,3 165,8 146,5 124,6 99,4 85,4 223,2 152,9 142,5 125,2 105,5 82,9 173,2 105,5 82,9 173,2	70,3 10,0	(2,15 m)
370 69,7 262,7 182,3 170,4 150,6 128,0 102,2 87,8 229,6 157,3 146,6 128,8 108,6 85,3 380 70,6 269,8 187,2 175,0 154,6 131,5 104,9 90,1 236,1 161,7 150,8 132,4 111,6 87,7	72,4 10,2 74,4 10,5	
390 71,6 276,9 192,1 179,7 158,7 134,9 107,7 92,5 242,5 166,1 154,9 136,6 114,7 90,1 0,400 72,4 284,6 197,6 184,3 162,8 138,4 110,5 94,9 248,9 170,5 159,6 139,7 117,7 92,5	76,4 10,8 78,5 11,0	1,i
$\begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$	80,5 11,3 82,6 11,6	(2,22 m) 13,0
430 75,1 305,3 211,8 168,0 175,0 148,8 118,7 102,0 268,3 183,9 171,4 150,6 126,9 99,8 440 76,0 312,4 216,7 202,7 179,1 152,2 121,5 104,4 274,8 188,3 175,6 154,3 130,0 102,2	84,6 11,9 86,7 12,2	
0,450 76,8 319,5 221,7 207,3 183,1 155,7 124,3 106,7 281,3 192,8 179,7 157,9 133,1 104,6	88,8 12,4	1,1
460 77,7 326,6 226,6 211,9 187,2 159,2 127,0 109,1 287,8 197,2 183,9 161,6 136,2 107,0 470 78,5 333,7 231,5 216,5 191,3 162,6 129,8 111,5 294,3 201,7 188,0 165,2 139,2 109,4	90,8 12,7 92,9 13,0	(2,28 m)
480 79,3 340,8 236,5 221,1 195,3 166,1 132,5 113,8 300,7 206,1 192,2 168,9 142,3 111,9 490 80,2 347,9 241,4 225,7 199,4 169,5 135,3 116,2 307,2 210,6 196,3 172,5 145,4 114,3	94,9 13,3 97,0 13,6	
0,500 81,0 354,0 246,3 230,3 203,5 173,0 138,1 118,6 313,7 215,0 200,5 176,1 148,5 116,7	99,1 13,8	1,1 (2,34 m)
510 81,8 362 251 235 208 176 141 121 320 219 205 180 152 119 520 82,8 369 256 239 212 180 144 123 326 224 209 183 155 122	101 14	(-).,-
580 83,4 376 261 244 216 183 146 126 333 228 213 187 158 124 540 84,2 383 266 249 220 187 149 128 339 233 217 191 161 126	105 15	
0,550 84,8 390 271 253 224 190 152 130 346 237 221 194 164 129 560 85,7 398 276 258 228 194 155 133 352 241 225 198 167 131	109 15 111 15	1,0 (2,39 m)
570 86,5 465 281 263 232 197 157 135 358 246 229 261 170 134 580 87,2 412 286 267 236 201 160 138 365 250 233 205 173 136	113 16	
590 88,0 419 291 272 240 204 163 140 371 255 237 209 176 138	117 16	
0,600 88,7 426 296 276 244 208 166 142 378 259 241 212 179 141 620 90,2 440 305 286 252 215 171 147 391 268 250 219 185 145	119 17 123 17	0,9 (2,44 m)
640 91,8 454 315 295 260 221 177 152 403 277 258 227 191 150 660 23,0 469 325 304 269 228 182 157 416 285 266 234 197 155	128 18 132 18	12,6
680 94,4 483 335 313 277 235 188 161 429 294 274 241 203 160	136 19	0,9
720 97,2 511 355 332 293 249 199 171 455 312 291 256 215 170	144 20	(2,52 m)
740 98,5 525 364 341 301 256 204 176 468 321 299 263 222 174 760 99,8 540 374 350 309 263 210 180 480 329 307 270 228 179	148 20 152 21	
780 101,1 554 384 359 317 270 215 185 493 338 315 277 234 184 0,800 102,1 568 394 368 326 277 221 190 506 347 324 284 240 189	156 22 160 22	0,8
820 103,7 582 404 378 334 284 226 195 519 356 332 292 246 194 840 105,0 596 414 387 342 291 232 199 532 365 340 299 252 198	164 23 168 23	(2,60 m.)
860 106,2 611 424 396 350 298 237 204 545 374 348 306 258 203 880 107,4 625 433 405 358 304 243 209 558 382 357 313 264 208	173 24 177 24	
0,900 108, 639 443 414 366 311 248 213 570 391 365 321 270 213	181 25	0,8 (2,66 m)
920 109,8 653 453 424 374 318 254 218 583 400 373 328 277 218 940 111,0 667 463 433 383 325 260 223 596 409 381 335 283 222	185 25 189 26	(2,00 m)
960 112,2 682 473 442 391 332 265 228 609 418 390 342 289 227 980 113,4 696 483 451 399 339 271 232 622 427 398 350 295 232	193 26 197 27	
1,000 114,5 710 493 461 407 346 276 237 635 435 406 357 301 237	201 28	0,7 (2,72 m)
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	en C _i '"	12,3

Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung. (Zunächst mit Dampfhemd.)

Abs. Adm. Sp. p = 8 Kgr. od. Atm.

ne sche	n-			Fül				-		cgr. oc		lun	g //			Subtr.	2C, u. C
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,333	0,3	0,25	0,20	0,15	0,125	0,7	0,333	0,3	0,25	0,20	0,15	0,125	Compr. Lstg.	bei $\frac{L}{7}$
0	D D	In	dicirte	Leistu	$ng \frac{N_i}{c}$	in Pi	ferdekr	aft		Netto-	Leistun	g N	in Pfe	rdekra	ft	c = 1 m	= 0.20 (gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.						Mete	r Koll	engeso	hwindi	gkeit		,			Pídk.	Kgr.
0,020 022 024 026 028	16,2 17,0 17,7 18,5 19,2	16,7 18,3 20,0 21,7 23,3	11,7 12,9 14,0 15,2 16,4	11,0 12,1 13,2 14,3 15,4	9,7 10,7 11,7 12,7 13,6	8,4 9,2 10,0 10,8 11,7	6,8 7,4 8,1 8,8 9,4	5,9 6,5 7,0 7,6 8,2	12,9 14,2 15,6 16,9 18,3	8,8 9,8 10,7 11,7 12,6	8,2 9,1 10,0 10,9 11,8	7,2 8,0 8,8 9,6 10,4	6,1 6,8 7,4 8,1 8,8	4,9 5,4 5,9 6,4 6,9	4,1 4,6 5,0 5,5 5,9	0,7 0,8 0,9 0,9 1,0	5,3 (bei c = 1,40 m)
0,030 032 034 036 038	19,8 20,5 21,1 21,7 22,3	25,0 26,7 28,3 30,0 31,7	17,5 18,7 19,9 21,1 22,2	16,4 17,5 18,6 19,7 20,8	14,6 15,6 16,6 17,5 18,5	12,5 13,4 14,2 15,0 15,8	10,1 10,8 11,5 12,1 12,8	8,8 9,4 10,0 10,6 11,2	19,7 21,0 22,4 23,8 25,2	13,6 14,5 15,5 16,4 17,4	12,6 13,5 14,4 15,3 16,2	11,1 11,9 12,7 13,5 14,3	9,4 10,1 10,8 11,5 12,1	7,5 8,0 8,6 9,1 9,6	6,4 6,8 7,3 7,8 8,2	1,1 1,1 1,9 1,3 1,3	4,0 (1,49 m) 14,6
0,040 042 044 046 048	22,9 23,5 24,0 24,6 25,1	33,4 35,0 36,7 38,4 40,0	23,4 24,6 25,7 26,9 28,1	21,9 23,0 24,1 25,2 26,3	19,5 20,4 21,4 22,4 23,3	16,7 17,5 18,3 19,2 20,0	13,5 14,1 14,8 15,5 16,2	11,7 12,3 12,9 13,5 14,1	26,6 28,0 29,4 30,8 32,2	18,4 19,3 20,3 21,2 22,2	17,1 18,0 18,9 19,8 20,7	15,1 15,9 16,7 17,5 18,3	12,8 13,5 14,2 14,9 15,5	10,2 10,7 11,3 11,8 12,3	8,7 9,1 9,6 10,1 10,5	1,4 1,5 1,6 1,6 1,7	3,4 (1,56 m
0,050 053 056 059 062	25,5 26,4 27,1 27,8 28,5	41,7 44,2 46,7 49,2 51,7	29,2 31,0 32,7 34,5 36,2	27,4 29,1 30,7 32,3 34,0	24,4 25,8 27,3 28,7 30,2	20,9 22,1 23,4 24,6 25,9	16,9 17,9 18,9 19,9 20,9	14,6 15,5 16,4 17,3 18,2	33,6 35,7 37,8 39,9 42,0	23,2 24,7 26,1 27,6 29,1	21,7 23,0 24,4 25,8 27,1	19,1 20,3 21,6 22,8 24,0	16,2 17,2 18,3 19,3 20,3	12,9 13,7 14,5 15,4 16,2	11,0 11,7 12,4 13,1 13,9	1,8 1,9 2,0 2,1 2,2	3,L (1,61 m)
0,065 068 071 074 077	29,2 29,9 30,5 31,2 31,8	54,2 56,7 59,2 61,7 64,2	38,0 39,7 41,5 43,2 45,0	35,6 37,3 38,9 40,5 42,2	31,7 33,1 34,6 36,0 37,5	27,1 28,4 29,6 30,9 32,1	21,9 22,9 23,9 25,0 26,0	19,1 19,9 20,8 21,7 22,6	44,2 46,3 48,4 50,5 52,6	30,5 32,0 33,5 35,0 36,4	28,5 29,9 31,3 32,6 34,0	25,2 26,4 27,7 28,9 30,1	21,4 22,4 23,4 24,4 25,5	17,0 17,8 18,7 19,5 20,3	14,6 15,3 16,0 16,7 17,4	2,3 2,4 2,5 2,6 2,7	2,7 (1,67 m) 13,6
0,080 084 088 092 096	32,4 33,2 34,0 34,7 35,5	66,7 70,0 73,3 76,7 80,0	46,8 49,1 51,5 53,8 56,1	43,9 46,0 48,2 50,4 52,6	39,0 40,9 42,9 44,8 46,8	33,4 35,1 36,7 38,4 40,1	27,0 28,4 29,7 31,1 32,4	23,4 24,6 25,8 26,9 28,1	54,8 57,7 60,6 63,4 66,3	37,9 39,9 41,9 43,9 45,9	35,3 37,2 39,1 41,0 42,9	31,3 32,9 34,6 36,2 37,9	26,5 27,9 29,4 30,8 32,2	21,1 22,2 23,4 24,5 25,6	18,1 19,1 20,0 21,0 21,9	2,8 3,0 3,1 3,3 3,4	2,3 (1,73 m)
0,100 105 110 115 120	36,2 37,1 38,0 38,8 39,7	83,3 87,5 91,7 95,8 100,0	58,5 61,4 64,3 67,2 70,2	54,8 57,6 60,3 63,0 65,8	48,7 51,2 53,6 56,0 58,5	41,7 43,8 45,9 48,0 50,1	33,7 35,4 37,1 38,8 40,5	29,3 30,8 32,2 33,7 35,1	69,2 72,8 76,5 80,1 83,8	47,9 50,5 53,0 55,5 58,0	44,8 47,1 49,5 51,9 54,3	39,5 41,6 43,7 45,8 47,9	33,6 35,4 37,1 38,9 40,7	26,7 28,2 29,6 31,0 32,4	22,9 24,1 25,4 26,6 27,8	3,5 3,7 3,9 4,1 4,3	2,1 (1,80 m)
0,125 130 135 140 145	40,5 41,3 42,1 42,8 43,6	104,2 108,3 112,5 116,7 120,9	73,1 76,0 78,9 81,8 84,8	68,5 71,3 74,0 76,7 79,5	60,9 63,4 65,8 68,2 70,7	52,2 54,3 56,4 58,5 60,5	42,2 43,9 45,6 47,3 49,0	36,6 38,1 39,5 41,0 42,4	87,4 91,1 94,7 98,4 102,0	60,6 63,1 65,6 68,2 70,7	56,6 59,0 61,4 63,7 66,1	50,0 52,1 54,2 56,3 58,4	42,5 44,3 46,0 47,8 49,6	33,8 35,3 36,7 38,1 39,5	29,0 30,2 31,5 32,7 33,9	4,4 4,6 4,8 5,0 5,1	1,8 (1,87 m 13,0
0,150 155 160 165 170	44,4 45,1 45,8 46,5 47,2	125,0 129,2 133,3 137,5 141,7	87,7 90,6 93,6 96,5 99,4	82,2 85,0 87,7 90,4 93,2	73,1 75,5 77,9 80,4 82,8	62,6 64,7 66,8 68,9 71,0	50,6 52,3 54,0 55,7 57,4	43,9 45,4 46,9 48,3 49,8	105,7 109,3 113,0 116,7 120,4	73,2 75,8 78,4 80,9 83,5	68,5 70,9 73,3 75,7 78,1	60,5 62,6 64,7 66,8 69,0	51,4 53,2 55,0 56,8 58,6	41,0 42,4 43,8 45,3 46,7	35,2 36,4 37,6 38,9 40,1	5,3 5,5 5,7 5,9 6,0	1,7 (1,94 m)
0,175 180 185 190 195	49,9 50,6	145,8 150,0 154,2 158,3 162,5	102,3 105,2 108,2 111,1 114,0	95,9 98,7 101,4 104,1 106,9	85,3 87,7 90,1 92,6 95,0	73,1 75,1 77,2 79,3 81,4	59,1 60,8 62,5 64,1 65,8	51,2 52,7 54,2 55,6 57,1	124,1 127,8 131,5 135,2 138,9	86,0 88,6 91,2 93,7 96,3	80,5 82,9 85,3 87,7 90,1	71,1 73,2 75,3 77,4 79,6	60,4 62,2 64,0 65,8 67,6	48,2 49,6 51,0 52,5 53,9	41,4 42,6 43,8 45,1 46,3	6,2 6,4 6,6 6,7 6,9	1,5 (2,00 m.
0,200 205 210 215 220	51,3 51,8 52,5 53,1 53,7	166,6 170,8 175,0 179,2 183,3	117,0 119,9 122,8 125,7 128,6	109,6 112,4 115,1 117,9 120,6	97,4 99,9 102,3 104,7 107,2	83,5 85,6	67,5 69,2 70,9 72,6 74,3	58,6 60,1	142,6 146,3 150,0 153,8 157,5	98,9 101,5 104,1 106,6 109,2	92,4 94,9 97,3 99,7 102,1	81,7 83,8 86,0 88,1 90,2	69,4 71,2 73,1 74,9 76,7	55,4 56,8 58,3 59,8 61,2	47,6 48,8 50,1 51,3 52,6	7,1 7,3 7,5 7,6 7,8	1,5 (2,05 m) 12,8
0,225 230 235 240 245	54,3 54,9 55,5	187,5	131,6 134,5 137,4 140,3 143,2	123,3 126,1 128,8 131,6 134,3	109,6 112,1 114,5 116,9 119,4	93,9 96,0 98,1 100,2 102,3	75,9 77,6 79,3 81,0 82,7	65,9 67,4 68,8 70,3 71,7	161,2 164,9 168,7 172,4 176,1	111,8 114,4 117,0 119,6 122,2	104,5 107,0 109,4 111,8 114,2	92,4 94,5 96,7 98,8 100,9	78,5 80,3 82,2 84,0 85,8	62,7 64,1 65,6 67,1 68,5	53,8 55,1 56,3 57,6 58,8	8,0 8,2 8,3 8,5 8,7	1,4 (2,10 m)
0,250 •{	57,3 C.: - xC.: - N =		146,2 9,0 8,4 1	137,0 8,7 8,2	121,8 8,3 7,9 1	104,3 8,6 7,7 1	84,4 7,7 7.6 1	73,2 7,7 7,6	179,8 12,8 11,6 0,99	9,3 8,6 0,97				8,2 8,1 0,94	60,1 8,3 8,4 0,92	= C,' = C,'' = N	1,3 (2,15 m) }†

• Gew Masch. mit Hemd (auch rechts). † Für Masch. ohne Hemd (auch rechts).

Digitized by Google

Abs. Adm. Sp. p = 8 Kgr. od. Atm.

e e	ser			Fül	lun	$g^{-\frac{1}{7}}$:					Subtr.	2C,"u.C.				
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- urchmesser	0,7	0,333	0,3	0,25	0,20	·	0,125	0,7		Fül 0,3		g //		0,125	Compr. Lstg.	bei -
<u>8</u> 0	D I	In	dicirte	Leist	$\frac{N_i}{c}$	in Pi	ferdekr	aft		Netto-	Leistun	g N	in Pse	rdekra	ft	pro c=1 m.	= 0,15 (gew.
Qu.Met.	Centm.					pro 1	Mete	Kolb	engesc	hwindi	gkeit					Pídk.	Masch.) Kgr.
0,250 255	57,3 57,8	208,3 212,5	146,2	137,0 139,8	121,8 124,2	104,3 106,4	84,4 86,1	73,2 74,7	179,8 183,6	124,8	116,6	103,1	87,6 89,5	69,9 71,4	60,1 61,3	8,9 9,1	1,4 (bei
260 265	58,4 59,0	216,6	152,0 155,0	142,5	126,7 129,1	108,5 110,6	87,8 89,4	76,2 77,6	187,3	130,0 132,6	121,5 124,0		91,3 93,2	72,9 74,4	62,6 63,9	9,2 9,4	2,15 m)
270	59,5	225,0	157,9	148,0	131,5	112,7	91,1	79,1	194,8	135,2	126,4	Į 11,7	95,0	75,8	65,1	9,6	12,3
0,275 280	60,1	229,2 233,3	160,8	150,7	134,0 136,4	114,8	92,8 94,5	80,5 82,0	198,6	137,8 140,4	128,8	113,9	96,8 98,7	77,3 78,8	66,4	9,8 10,0	1,3 (2,19 m)
285 290	61,7	237,5 241,7	166,6	156,2	138,9	119,0	96,2 97,9	83,5 84,9	206,1	143,0	133,7	118,2	100,5	80,2 81,7	68,9 70,2	10,1 10,3	
295 0,300	62,2	245,8 250,0	172,5	161,7	143,7 146,1	123,1	99,6	86,4 87,9	213,6	148,3	138,6	122,5	104,2 106,0	83,2	71,4	10,5 10,6	1,3
310 320	63,8 64.8	258,3 266,6	181,3 187,1	169,9 175,4	151,0 155,9	129,4 133,5	104,6 108,0	90,8 93,7	224,9 232,5	156,1 161,4	146,0 150,9	129,0 133,4	109,7 113,4	87,6 90,6	75,3 77,8	11,0 11,3	(2,23 m)
330 340	65,8 66,8	275,0 283,3	193,0 198,8	180,9 186,4	160,7 165,6	137,7 141,9	111,4 114,7	96,7 99,6	240,1 247,6	1 66 ,6 1 71, 9	155,8 160,7	I 37,7 I 42,1	117,1	93,5 96,5	80,4 82,9	11,7 12,0	
0,350 360	67,7 68,7	291,6 299,9	204,7 210,5	191,8	170,5 175,3	146,1 150,2	118,1	102,5	255,2 262,8	177,2 182,4	165,6 170,6	146,4	124,6 128,3	99,4 102,4	85,5 88,0	12,4 12,7	1,2 (2,30m)
370 380	69,7 70,6	308,3 316,6	216,4	202,8	180,2 185,1		124,8	108,4	270,3 277,9	187,7	175,5 180,4	155,1	132,0 135,7	105,4	90,6	13,1 13,4	
390	71,5	324,9	228,1	213,8	190,0	162,7	131,6	114,3	285,5	198,2	185,3	163,8	139,4	111,3	95,7	13,8	,
0,400 410	72,4 73,3	333,3 342	233,9	219,3 225	194,8	166,9	135,0	117,2	293,0 301	203,5	190,2	168,2 173	143,1	114,3	98,2	14,2 15	1,1 (2,37 m) 12, 1
420 430	74,2 75,1	350 358	246 251	230 236	205	175	142	123	308 316	214	200	181	151	120	103	15 15	12,1
440 0,450	76,0 76,8	367 375	257 263	241 247	214	184 188	148 152	132	324 331	225 230	215	190	158 162	126	111	16 16	1,0
460 470	77,7 78,5	383 392	269 275	252 258	224 229	192 196	155 159	135	339 346	235 241	220 225	194 199	165	132 135	114 116	16 17	(2,44 m)
480 490	79,3 80,2	400 408	281 287	263 269	234 239	200 204	162 165	14I 144	354 362	246 251	230 235	203 208	173	138 141	119	17 17	
0,500 510	81,0 81,8	417 425	292 298	274 280	244 248	209 213	169 172	146 149	369 377	256 262	240 245	212 216	180	144	124 126	18 18	1,0 (2,50 m)
520 530	82,s 83,s	433 442	304 310	285 291	253 258	217 221	175	152 155	384 392	267 272	250 254	22I 225	188	150	129	18 19	
540	84,2	450	316	296	263	225	182	158	399	277	259	229	195	156	134	19	
0,550 560	84,9	458 467	322 328	301 307	268 273	230 234	186	161 164	407	283 288	264 269	²³⁴ ₂₃₈	199 203	162	137	19 20	0,9 (2,56 m)
570 580	86,5	475 483	333 339	312	278 283	238 242	192 196	167 170	422 429	293 298	274 279	242 247	206	168	142	20 21	
590 0,600	88,0 88,7	492 500	345 351	3 ² 3 3 ² 9	287 292	246 250	199 202	173	437 445	304 309	284 289	251 255	214	171	147	21 21	0,9
620 640	90,2	517 533	363 374	340 351	302 312	259 267	209 216	182 187	460 475	319 330	299 308	264 273	225 232	180 185	154 159	22 23	(2,61 m) 11,8
660 680	93,0 94,4	550 567	386 398	362 373	321 331	275 284	223 229	193 199	490 505	340 351	318 328	281 290	239 247	191	165 170	23 24	
0,700 720	95,8 97,2	583 600	409 421	384	341 351	292 300	236 243	205 211	520 535	361 372	338 348	299 308	254 262	203	175 180	25 26	0,8 (2,70 m)
740 760	98,5 99,8	617 633	433	395 406	360 370	309 317	250 256	217	535 550 565	382	357	316 325	269 276	215	185	26 27	
780	101,1	650	444 456	417	380	326	263	228	580	393 403	367 377	334	284	227	195	28	
0,800 820	102,4 103,7	667 683	468 480	438 449	390 399	334 342	270 277	234	596 611	414 424	387 397	342 351	291 299	233 239	200	28 29	(2,78 m)
840 860	105,0 106,2	717	491 503	460 471	409 419	351 359	283 290	246 252	626 641	435 445	407 417	360 368	306 314	245 251	211	30 31	
880 0, 90 0	107,1 108,6	733 750	515 526	482 493	429 438	367 376	297 304	258 264	656 671	456 467	426 436	377 386	321 328	²⁵⁷ 263	221	31 32	0,7
920 940	109,8	767 783	538 550	504 515	448 458	384 392	310 317	269 275	686 702	477 488	446 456	395 403	336 343	269 274	231 236	33 33	(2,85 m)
960 980	112,2 113,4	800	561 573	526 537	468 477	401 409	3 ² 4 33 ¹	281 287	717 732	498 509	466 476	412 421	351 358	280 286	241 246	34 35	
1,000	1	833	585	548	487	417	337	293	747	519	486	430	366	292	251	35	0,7 (2,91 m)
	C _i ' =	12, ₀ 9, ₈	8,3 7,1	8, ₀ 6. ₉	7, 6 6, ₇	7,3 6,5	7, ₀ 6, ₄	7, ₀ 6, ₅	gilt Ci"	für exa	acte Ma die Hälf	isch. m ite betri	it Hemo igt (auc	i, bei v h links)	velchen		11,5

Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung. (Zunächst mit Dampfhemd.)

Abs. Adm. Sp. p = 9 Kgr. od. Atm.

ne iche	n- sser			Fül	lun	g -/					Subtr.	*C,"u.C,					
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,338	0,3	0,25	0,20	0,15	0,125	0,7	0,888	0,8	0,25	0,20	0,15	0,125	Compr. Lstg.	bei 1/1 = 0,20
	D D	Inc	dicirte	Leistu	$ng \frac{N_i}{c}$	in Pf	erdekr	aft	1	Netto-I	eistun	$g \frac{N_{\bullet}}{c}$	in Pfe	rdekraf	ît.	pro c≡1 m	(gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.					pro 1	Mete	r Kolt	engesc	hwindi	gkeit		,	,	1	Pídk.	Kgr.
0,020 022	16,2 17,0	19,1	13,5	12,7 14,0	II,3 I2,5	9,8 10,8	8,0 8,8	7,0 7,7	14,8 16,4	10,3	9,6 10,6	8,6 9,5	7,3 8,1	5,8 6,5	5,0 5,6	0,9 1,0	4,4 (bei
024 026	17,7 18,5	23,0 24,9	16,2 17,6	15,3 16,5	13,6 14,7	11,7	9,6 10,4	8,4 9,1	18,0	12,5 13,6	11,7	10,4 11,3	8,8 9,6	7,1	6,1 6,6	1,0 1,1	c = 1,49 m)
028	19,2	26,8	18,9	17,8	15,9	13,7	II,2	9,8	21,1	14,7	13,7	12,2	10,4	8,3	7,2	1,9	
0,030 032	19,8 20,5	28,7 30,6	20,3 21,7	19,1 20,4	17,0 18,1	14,7	12,0	10,5	22,7	15,8	14,8 15,8	13,1 14,0	11,2	9,6	7,7 8,3		3,4 (1,58 m) 14,0
034 036	21,1	32,5 34,4	23,0 24,4	21,6	19,3 20,4	16,6 17,6	13,6	11,9	25,9 27,5	18,0	16,9	15,0	12,8	10,2	9,4	1,5 1,6	140
038 0,040	22, 3 22,9	36,3 38,3	25,7 27,1	24,2 25,4	21,5 22,7	18,6	15,2 16,0	13,3	30,7	20,3	19,0 20,0	16,8	14,4	11,5	10,0	1,6 1,7	3,1
042 044	23,5 24,0	40,2 42,1	28,4	26,7 28,0	23,8 24,9	20,5 21,5	16,8 17,6	14,7	32,3 33,9	22,5 23,6	21,1 22,1	18,7	16,0	12,8 13,4	11,1	1,8 1,9	(1,65 m
046 048	24,6 25,1	44,0	31,1	29,2 30,5	26,1 27,2	22,5 23,5	18,4 19,1	16,1	35,5 37,1	24,8 25,9	23,2 24,2	20,5 21,5	17,6 18,4	14,1	12,2	2,0 2,1	
0,050	25,6 26,4	45,9 47,8	32,5 33,9	31,8	28,4	24,4	19,9	17.4	38,7	27,0	25,3	22,4	19,1	15,4	13,3	2,2	2,7
053 056	27.1	50,7 53,6	35,9 37,9	33,7 35,6	30,1 31,8	25,9 27,4	21,1 22,3	18,5 19,5	41,1	28,7 30,4	26,9 28,5	23,8 25,3	20,4 21,6	16,4	14,2	2,3 2,4	(1,71 m
059 062	27,8 28,5	56,4 59,3	39,9 42,0	37,5 39,4	33,5 35,2	28,8 30,3	23,5 24,7	20,6 21,6	46,0 48,4	32,1 33,8	30,1 31,7	26,7 28,1	22,8 24,0	18,3	15,9	2,6 2,7	
0,065	29,2 29,9	62,2 65,1	44,0 46,0	41,3	36,9 38,6	31,8	25,9	22,7 23,7	50,9	35,6	33,3 34,9	29,5 30,9	25,2 26,5	20,3	17,6	2,8 2,9	2,4 (1,77 m
068 071	30.5	67,9	48,1	43,3 45,2	40,3	33,2 34,7	27,1 28,3	24,8	53,3 55,7 58,2	37,3 39,0	36,5	32,4	27,7	22,3	19,3	3,1 3,2	13,1
074 077	31,2 31,8	70,8 73,7	50,1 52,1	47,1 49,0	42,0 43,7	36,2 37,7	29,5 30,7	25,8 26,9	60,6	40,7 4 2,4	38,1 39,7	33,8 35,2	30,1	24,2	21,0	8,3	
0,080 084	32,4 33,2	76,5 80,4	54,2 56,9	50,9 53,4	45,4 47,6	39,1 41,1	31,9 33,5	27,9 29,3	63,1 66,4	44,1 46,4	41,3 43,5	36,7 38,6	31,3	25,2 26,6	21,8	3,5 3,6	2,1 (1,83 m
088 092	34,0 34,7	84,2 88,0	59,6 62 ,3	56,0 58,5	49,9 52,2	43,0 45,0	35,1 36,7	30,7 32,1	69,7 73,1	48,8 51,1	45,7 47,9	40,5 42,4	34,6 36,3	27,9 29,3	24,1	3,8 4,0	
096	35,5	91,8	65,0	61,0	54,5	46,9	38,3	33,5	76,4	53,4	50,0	44,4	38,0	30,6	26,5	4,1	1,9
0,100 105	36,2 37,1	95,7 100,4	67,7	63,6 66,8	56,7 59,6	48,9 51,3	39,9 41,9	34,9 36,6	79,7 83,9	55,7 58,7	52,2 55,0	46,3 48,8	39,6 41,7	31,9 33,6	27,6	4,3 4,5	(1,91 m
110 115	38,0 38,8	105,2 110,0	74,5	70,0 73,1	62,4 65,2	53,8 56,2	43,9 45,9	38,4 40,1	88,1 92,2	61,6 64,6	57,7 60,5	51,2 53,7	43,8	35,3 37,0	30,6 32,0	4,8 5,0	
120 0,125	39,7 40,5	114,8	81,3	76,3 79,5	68,1 70,9	58,6 61,1	47,8	41,8	96,4 100,6	70,4	63,3 66,0	56,1 58,6	48,0 50,1	38,7 40,4	33,5	5,2 5,4	1,7
130	41,3	124,3	88,1	82,7 85,9	73,8 76,6	63,5 66,0	51,8	45,3	104,8	73,4 76,3	68,8 71,5	61,0 63,5	52,2 54,3	42,1	36,4 37,9	5,6 5,8	(1,99 m
135 140	42,8	133,9	94,8	89,0	79,4	68,4	53,8 55,8	47,1	113,2	79,3 82,2	74,3	65,9 68,4	56,4 58,5	45,4	39,4	6,0 6,3	
145 0,150	43,s 44,s	138,7	98,2 101,6	92,2 95,4	82,3 85,1	70,8	57,8 59,8	50,5 52,3	117,4	85,1	77,1 79,8	70,8	60,6	47,1 48,9	42,3	6,5	1,5
155 160	45,1 45,8	148,3	105,0	98,6 101,7	87,9 90,7	75,7 78,2	61,8 63,8	54,1 55,8	125,9 130,1	88,1 91,1		73,3 75,8	62,7 64,8	50,6 52,3	43,8 45,3	6,7 6,9	(2,06 II
165 170	46,5	157,8 162,6	111,7	104,9	93,6 96,4	80,6 83,1	65,8 67,8	57,5 59,3	134,4 138,6	94,1	90,9	78,2 80,7	66,9 69,0	54,0 55,7	46,8 48,3	7,1 7,3	
0,175	47,9	167,4	118,5	111,3	99,3	85,5	69,8	61,0	142,9	100,0	93,7	83,2	71,2	57,5	49,8	7,6 7,8	1,4 (2,12 H
180 185	48,6	172,2	125,3	114,5	102,1	87,9 90,4	71,8	62,8	147,1	103,0	96,5	85,7 88,2	73,3	59,2 60,9	51,3 52,7	8,0 8,2	
190 195	49,9 50,6	181,7	132,1	120,8 124,0	107,8	92,8 95,3	75,8 77,8	66,2	155,6	109,0		93,1	77,5 79,6	62,6 64,3	54,2 55,7	8,4	
0,200 205	51,2 51,8	191,3 196,1	135,4	127,2 130,4	113,4 116,3	97,7 100,2	79,8 81,8	69,8 71,5	164,1 168,4	115,0 118,0		95,6 98,1	81,8 84,0	66,0 67,8	57,2 58,7	8,6 8,9	1,3 (2.17 n
210 215	52,5 53,1	200,9		133,5	119,1	102,6	83,7 85,7	73,2 75,0	172,7	121,0	113,3	100,6	86,1 88,3	69,5 71,2	60,2	9,1 9,3	12,1
220	53,7	210,4	149,0	139,9	124,8	107,5	87,7	76,7	181,2	127,0	119,0	105,6	90,4	72,9	63,2	9,5	, ,
0,225 230	54,3 54,9	215,2 220,0	152,4 155,8	143,1 146,3	127,6 130,5	109,9 112,4	89,7 91,7	78,5 80,2	185,5		124,6		92,6 94,7	74,7 76,4	66,2	9,7 9,9	1,2 (2,22 m
235 240	55,5 56,1	224,8	159,1	149,4 152,6	133,3 136,1	114,8	93,7 95,7	81,9 83,7	194,1	136,0 139,0		113,2	96,9 99,0	78,1 79,9	67,7 69,2	10,2	
245	36,7	234,3	165,9	155,8	139,0	119,7	97,7	85,4	202,7	142,0	133,1	118,2	101,2	81,6	70,7	10,6 10,8	1,1
0,250	57,3 C' ==	239,1 12,4	169,3	159,0 8,8	141,8 8,1	122,2	99,7	87,2	207,0 12,5	9,0	8,7	120,6 8,3	103,3 8,1	83,4 7,9	72,3	- C,	(2,27 m
•{	N =	1	8,3 1 asch. m	1	7,8	í'*	7,4	7,4	0,99	0.97	6,3 0,97	6,0 0,96	7,8 0,96 hne He	7,8 0,94	0,93	= N	†

Digitized by Google

Abs. Adm. Sp. p = 9 Kgr. od. Atm.

ne āche	n- isser		-	Fül	lun	g /	!				Fül	lur	ıg /	ř		Subtr.	2C, u.C,
Wirksame Kolbenfläch	Kolben- Durchmesser	0,7	0,883	0,8	0,25	0,20	0,15	0,125	0,7	0,838	0,8	0,25	0,20	0,15	0,125	Compr. Lstg.	bei 1/7 = 0,15
- ×	D	In	dicirte	Leistu	ng N	in Pf	erdekr	aft	1	Netto-1	Leistun	g <u>N</u>	in Pfe	rdekraf	ì .	c = 1 m	(gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.					pro 1	Mete	r Kolb	engesc	hwindi	gkeit					Pídk.	Kgr.
0,250 255	57,3 57,8	239,1 243,9	169,3 172,7	159,0 162,2	141,8	122,2 124,6	99,7 101,7	87,2 88,9	207,0 211,3	145,0	135,9	I 20,6 I 23,2	103,3	83,4 85,1	72,3 73,8	10,8 11,0	1,3 (bei
260 265	58,4 59.0	248,7 253,5	176,1	165,3 168,5	147,5	127,1	103,7	90,7 92,4	215,6	151,1 154,1	144,4	125,7	107,6	86,9 88,6	75,3 76,8	11,2 11,5	c = 2,27 m) 12,0
270	59,5	258,3	182,8	171,7	153,1	131,9	107,7	94,2	224,2	157,1	147,2	1 30,7	111,9	90,4	78,3	11,7	
0,275 280	60,1 60,8	263,0 267,8	186,2 189,6	174,9	156,0 158,8	134,4 136,8	109,7	95,9 97,6	228,6 233,0	160,2 163,2	150,1	133,2 135,8	114,1	93,9	79,9	11,9 12,1	1,2 (2,32 m)
285 2 90	61,1	272,6 277,4	193,0	181,2 184,4	161,7	139,3	113,6	99,4 101,1	237,2 241,5	166,2 169,3	155,8	138,3	118,4	95,6	82,9	12,8 12,6	i l
295 0,300	62,2	282,2 287,0	199,8	187,6	167,3	144,1	117,6	102,9	245,8 250,1	172,3	161,4	143,3	122,7	99,1	85,9 87,4	12,8 13,0	1,1
310 320	63,s 64,s	296,5 306,1	209,9	197,1	175,8	151,5	123,6	108,1	258,8 267,5	181,4	170,0	150,9	129,2 133,6	104,4	90,5	13,4 13,8	(2,36 m)
330	65,s 66,s	315,7	223,4	209,8 216,2	187,1	161,3	131,6	115,1	276,2 284,9	193,6	181,4	161,1	137,9	111,4	96,6 99,7	14,3 14,7	
340 0,350	67,7	325,2 335	230,2	223	192,8	171	135,6	122	294	199,7 206	193	171	147	118	103	15	1,0
360 370	68,7 69,7	344 354	244 251	229 235	204 210	176 181	144 148	126 129	302 311	212 218	199 204	176 181	151	122	106	16 16	(2,44 M)
380 390	70,6	364 373	257 264	242 248	215 221	186 191	152 156	133 136	320 328	224 230	210	186 192	160 164	129	112	16 17	
0,400	72,4	383	27 I	254	227	195	160	140	337	236	221	197	168	136	118	17 18	1,0 (2,51 m)
410 420	73,3	392 402	278 284	261 267	233 238	200	168	143	346 355	242 249	227	207	173	143	124	18	11,5
430 440	75,1 76,0	411 421	291 298	273 280	244 250	210 215	171	150	363 372	255 261	239 245	212	182 186	147 150	130	19 19	
0,450 460	76,8 77,7	430 440	305 311	286 293	255 261	220 225	179 183	157	381 390	267 273	250 256	222 227	190 195	154 157	133	19 20	1,0 (2,58 m)
470 480	78,5 79,3	450 459	318 325	299 305	267 272	230 235	187	164 167	399 407	279 286	262 268	233 238	199	161 164	140 143	20 21	
490	80,2	469	332	312	278	239	195	171	416	292	273	243	208	168	146	21	
0,500 510	81,8	478 488	339 345	318 324	284 289	244 249	199 203	174 178	425 433	298 304	279 285	248 253	212	172	149 152	22 22	(2,65 m)
520 530	82,s 83,4	497 507	352 359	331 337	295 301	254 259	207 211	181 185	442 451	310 316	291 296	258 263	221	179	155	22 23	
540	84,2	517	366	343	306	264 260	215	188	459 468	322	302 308	268	230	186 189	161	23 24	0,9
0,550 560	84,9	526 536	372 379	350 356	312 318	274	219	192	477	328 334	313	273 278	234 238	193	167	24 24 25	(2,71 m)
570 580	86,5 87,9	545 555	386 393	362 369	323 329	279 283	227 231	199 202	485 494	340 347	319 325	283 288	243 247	200	170	25	
590 0,600	88,0	564 574	399 406	375 382	335 340	288 293	235 239	206 200	503 511	353 359	330 336	294 299	251 256	203	176	25 26	0,8
620 640	90,2	593	420 433	394 407	352 363	303 313	247 255	216	529 546	371 383	348 359	309 319	264 273	214 221	185	27 28	(2,76 m) 11,2
660 680	93,0 94,4	631	447 460	420 432	374 386	323 332	263 271	230 237	564 581	395 407	370 382	329 339	282 291	228 235	198 204	29 29	
0,700	95.8	670	474	445	397	342	279	244	598	420	393	349	299	242	210	30	0,7
720 740	97,2 98,5	689 708	487 501	458 471	408 420	352 362	287 295	251 258	616 633	432 444	405	359 370	308 317	249 256	216 222	31 32	(2,85 m)
760 780	99,8 101,1	727 746	515 528	483 496	431 442	37 I 38 I	303 311	265 272	650 668	456 468	428 439	380 390	325 334	263 270	228 234	35 84	
0,800	102,4 103,7	765	542	509	454	39 I 40 I	319 327	279 286	685 702	481	450 462	400 410	343 351	277 284	240 247	35 35	0,7 (2,94 m)
820 840	105,0	784 803	555 569	521 534	465 476	410	335	293	720	493 505	473	421	360	29 i	253	36 37	1
860 880	106,2 107,4	823 842	582 596	547 560	488 499	420 430	343 351	300 307	737 755	517 530	485 496	431 441	369 378	298 305	259 265	3 8	
0,900 920	108,6 109,8	861 880	609 623	572 585	510 522	440 450	359 367	314 321	772 790	542 554	508 519	451 461	386 395	312 319	271 277	39 40	0,6 (3,01 m)
940 960	111,0	899 918	636 650	598 610	533 544	459 469	375 383	328 335	807 824	566 578	53Í 542	471 482	404 413	327 334	283 289	41 41	
980	113,4	937	664	623	556	479	391	342	842	591	554	492	421	341	296	42	
1,000	114,5 C _i ' =	957	677	636	567	489 7,0	399 6,7	349 6,6	859 1 ails	603	565	502	430	348	302	43	0,6 (3,08 m)
	xC ₁ "=	11, ₇ 9, ₈	8, ₀ 7, ₀	7, 8 6,9	7, ₄ 6, ₆	6,4	6,3	6,2	} &;;	circa d	ie Hälft	e beträg	Hemd t (auch	links).	- CIGNEN		11,0

Hrabák, Hilfsbuch f. Dampfmasch.-Techn.

Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung. (Zunächst mit Dampfhemd.)

Abs. Adm. Sp. p = 10 Kgr. od. Atm.

ne Eche	- B S C L			Fül	F					Kgr.		lun	g 1/7	!		Subtr.	2C,"u.C
Wirksame Kelbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,333	0,8	0,25	0,20	0,15	0,125	0,7	0,888	0,8	0,25	0,20	0,15	<u> </u>	Compr. Lstg.	bei -/ = 0,20
0	$\frac{\Delta}{D}$	In	dicirte	Leistu	$ng \frac{N_i}{c}$	in P	erdekr	aft	1	Vetto-I	eistun	g N _a	n Pfer	dekraf	At	pro c=1 m	
Qu.Met.	Centm.	ļ	1 -			pro 1	Mete			hwindi	·					Pídk.	Kgr.
0,020 022	16,2 17,0	21,6 23,8	15,4 16,9	14,5	I 2,9 I 4,2	II,2 I2,3	9,2 10,1	8,1 8,9	16,8 18,6	11,8 13,0	II,1 I2,2	9,8 10,9	8,4 9,3	6,8 7,5 8,3	5,9 6,5	1,1 1,2	4,1 (bei c =
024 026	17,7 18,5	25,9 28,1	18,5	17,4 18,8	15,5 16,8	I 3,4 I 4,6	I 1,0 I 2,0	9,7 10,5	20,4 22,1	14,3 15,5	13,4 14,6	11,9	10,2	8,3 9,0	7,2 7,8	1,3	1,57 m)
028	19,2	30,2	21,6	20,3	18,1	15,7 16,8	12,9	11,3	23,9	16,8	15,7	14,0	12,0	9,7	8,4	1,5 1,6	
0,030 032	19,8 20,5	32,4 34,6	23,1	21,7 23,2	19,4 20,7	17,9	13,8	13,0	25,7 27,5	19,3	18,1	15,0	13,8	10,4	9,1	1,7	3,3 (1,67 m) 13,3
034 036	21,1 21,7	36,7 38,9	26,2	24,6 26,1	22,0 23,3	20,2	16,6	13,8	29,3 31,1	20,6 21,9	19,3 20,5	17,2	15,7	11,9	10,4	1,8	10,0
038 0,040	22,s 22,s	41,0	29,2 30,8	27,5 29,0	24,6 25,9	21,3	17,5	15,4	32,9 34,7	23,1 24,4	21,7	19,3	16,6	I 3,4	11,7	2,0 2,2	2,7
042 044	23,5 24,0	45,4 47,5	32,3 33,9	30,4 31,9	27,2 28,4	23,5 24,6	19,3 20,2	17,0	36,5 38,3	25,7 27,0	24,1 25,3	21,5 22,5	18,4	14,9 15,7	13,6	2,3 2,4	(z,74m)
046 048	24,6 25,1	49,7 51,8	35,4 36,9	33,3 34,8	29,7 31,0	25,8 26,9	21,2 22,1	18,6 19,4	40,1 42,0	28,3 29,5	26,5 27,7	23,6 24,7	20,3 21,2	16,4 17,2	14,3 14,9	2,5 2,6	
0,050	25.6	54,0	38,5	36,2	32,4	28,0	23,0	20,2	43,8	30,8	28,9	25,7	22,1	17,9	15,6	2,7	2,5
053 056	26,4 27,1	57,2 60,5	40,8	38,3 40,5	34,3 36,2	29,7 31,4	24,4 25,8	21,4	46,5 49,3	32,8 34,7	30,7 32,6	27,4 29,0	23,5 24,9	19,1 20,2	16,6	2,9 3,0	(z,80 m
059 062	27,8 28,5	63,7 67,0	45,4 47,7	42,7 44,9	38,2 40,1	33,0 34,7	27,2 28,5	23,9 25,1	52,1 54,8	36,7 38,6	34,4 36,2	30,6 32,2	26,3 27,7	21,3 22,5	18,6 19,6	8,9 8,8	
0,065 068	29,2 29,9	70,2 73,4	50,0 52,3	47,0 49,2	42,1 44,0	36,4 38,1	29,9 31,3	26,3 27,5	57,6 60,4	40,6 42,5	38,1 39,9	33,9 35,5	29,1 30,5	23,6 24,8	20,6	8,5 3,7	2,1 (1,87 m)
071 074	30,5 31,2	76,7	54,6	51,4 53,5	45,9	39,8 41,4	32,7 34,1	28,7	63,2 65,9	44,5 46,4	41,7	37,1 38,8	31,9	25,9 27,0	22,6 23,6	3,8 4,0	12,6
077	31,8	79,9 83,2	57,° 59,3	55,7	47,9 49,8	43,1	35,4	31,1	68,7	48,4	45,4	40,4	33,3 34,7	28,2	24,6	4,1	}
0,080 084	32, 4 33, 3	86,4 90,7	61,6 64,6	57,9 60,8	51,8 54,4	44,8 47,0	36,8 38,7	32,4 34,0	71,4	50,3 53,0	47,2 49,7	42,0	36,1 38,0	29,3 30,9	25,6 26,9	4,3 4,5	1,9 (1,93 m)
088 092	34,0 34,7	95,0 99,4	67,7 70,8	63,7 66,6	57,° 59,5	49,3 51,5	40,5 42,3	35,6	78,9 82,7	55,6 58,3	52,2 54,7	46,4	39,9 41,8	32,4 34,0	28,3	4,8 5,0	
096 0,100	35,s 36,s	103,7	73,9	69,4	62,1 64,7	53,8 56,0	44,2 46,0	38,8	86,4	60,9	57,1	50,9	43,7	35,5	31,0	5,2 5,4	1,,
105	37.1	113,4	76,9 80,8	72,3 76,0	68,0	58,8	48,3	40,5 42,5	90,2 94,9	66,9	59,6 62,8	55,9	45,6 48,0	37,1	32,3 34,0	Б,7	1,7 (2,02 m)
110 115	38,0 38,8	118,8 124,2	84,6 88,5	79,6 83,2	71,2 74,4	61,6	50,6 52,9	44,5	99,6 104,4	70,3 73,6	65,9 69,1	58,7 61,5	50,5 52,9	41,0	35,7 37,5	6,9 6,2	
120 0,125	39,7 40.5	135,0	92,3 96, s	86,8 90,5	77,7 80,9	67,2 70,0	55,2 57,5	48,5 50,6	113,9	77,° 80,3	72,2 75.4	64,3	55,3 57,7	44,9	39,2	6,8	1,5
130 135	41,s 42,1	140,4	100,0	94,1 97,7	84,2 87,4	72,8 75,6	59,8 62,1	52,6 54,6	118,6	83,7 87,0	75,4 78,5 81,7	69,9 72,7	60,1 62,5	48,8 50,8	42,6 44,3	7,0 7,3	(2,10m) 12,1
140 145	42,8 43,6	151,2 156,6	107,7	101,3	90,6	78,4 81,2	64,4 66,7	56,6 58,6	128,1 132,8	90,4 93,7	84,8 88,0	75,5 78,3	64,9 67,3	52,8 54,7	46,0 47,7	7,6 7,8	,
0,150	44,4	162,0	115,4	108,5	97,1	84,0	69,0	60,7	137,6	97,1	91,1	81,1	69,8	56,7	49.5	8,1	1,3
155 160	45,1 45,8	167,4 172,8			100,3	86,8 89,6	71,3 73,6	62,7 64,7	142,4	100,5	94,3 97,5	84,0 86,8	72,2 74,6	58,7 60,7	53,0		(2,17 m)
165 170	46,5 47,2	178,2 18 3 ,6	127,0	119,4	106,8 110,0	92,4 95,2	75,9 78,2	66,7	152,0 156,8	107,2	100,7	89,6 92,5	77,1	62,7 64,7	54,7 56,4	9,2	
0,175 180	47,9 48,6	189,0 194,4	134,7 138,5	126,6 130,2	113,3 116,5	98,0 100,8	80,5 82,8		161,6 166,4	114,0	107,0	95,3 98,2	82,0 84,4	66,7 68,7	58,2 59,9	9,5 9,7	1,3 (2,23 m)
185 190	49,3 49,9	199,8	142,4	133,9 137,5	119,7	103,6	85,1 87,4	74,8	171,2	120,8	113,4	101,0	86,8 89,3	70,7	61,7	10,0	
195	50,6	210,6	150,1	141,1	126,1	109,2	89,7	78,9	180,8	127,6	119,8	106,7	91,7	72,6 74,6	65,1	10,5	
0,200 205	51,2 51,8	216,0 221,4	153,9	144,7 148,3	129,4 132,7	112,0 114,8	92,0 94,3	82,9	185,6 190,5	131,0	122,9 126,2	109,5 112,4	94,2 96,7	76,6 78,6	66,8 68,6	10,8	1,9 (2,99 m)
210 215	52,s 53,1	226,8 232,2	161,6	151,9	I 35,9 I 39,1	117,6	96,6 98,9	85,0	195,3 200,2	137,9	129,4	115,2	99,1	80,6 82,6	70,4 72,1	11,3 11,6	11,7
220 0,225	53,7	237,6	169,3	159,2 162,8	142,4	123,2	101,2	89,0	205,0	144,7	135,8	121,0	104,1	84,7	73,9	11,9 12,9	1.
230	54,8 54,9	243,0 248,4	173,1	166,4	145,6 148,9	128,8	103,5	93,0	214,7	148,1	139,0	123,8	106,5	86,7 88,7	75,6	12,4	1,1 (2,35 m)
235 240	55,5 56,1	253,8 259,2		170,0	152,1	131,6	108,1	95,1 97,1	219,6	155,0	145,4	129,6	111,5	90,7	79,2 80,9	12,7 13,0	
245 0,250	56,7 57,3	264,6 270,0	188,5	177,3	158,6	137,2	112,7	99,1	229,3 234,1	161,9	151,8	135,3	116,4	94,7	82,7 84,4	13,2 13,5	1,0
II .		••	8,5	8,3 8,0	7,9 7,7	7,5 7,4	7, ₁	7,0 7,2	12, ₂ 11, ₆	8,7 8,4	8, ₅ 8, ₂	8,1 7,9	7,8	7,6	7,5	= C, = x C,	}+
H (N = 1	i'' Gew. M	8,2 1 asch. m	1 (1 1	1	1'2	i'2	0,99	0,97	0,97	0.97 asch. O	0,96		7,7 0,93 ch recht	= N) '



Abs. Adm. Sp. p = 10 Kgr. od. Atm.

me äche	- E			Fül	lun						Fül	lun	g /	!		Subtr.	2C, v. C,
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,333	0,3	0,25	0,20	0,15	0,125	0,7	0,883	0,8	0,25	0,20	0,15	0,125	Compr. Lstg.	bei -/- = 0,15
0	D	In	dicirte	Leist	$\frac{N_i}{c}$		ferdekr			Netto-		$g \frac{N_a}{c}$	in Pfe	rdekra	ft	pro c=1 m	
Qu.Met.	Centm.			0.		i i	1		engesc	T .						Pídk.	Kgr.
0,250 255	57,3 57,8	م270م 275ء	192,3	180,9 184,5	161,8 165,0	140,0 142,8	117,3	101,1	234,1 239,0	165,3	155,1	138,2	118,9 121,4	96,7 98,8	84,4 86,2	13,5 13,8	1,1 (bei
260 265	58,4 59,0	280,8 286,2	200,o 203,9	188,1	168,3 171,5	145,6 148,4	119,6	105,2	243,8 248,7	172,2 175,6	161,6 164,8	143,9 146,8	123,8	100,8	87,9 89,7	14,0 14,3	2,40 m) 11,3
270 0,275	59,5 60,1	291,6 297,0	207,7	195,4 199,0	174,7 178,0	151,2	124,2	109,2 111,2	253,6 258,5	179,1	168,0 171,3	149,7	128,8	104,8	91,5	14,6 14,9	1,0
280 285	60s	302,4 307,8	215,4	202,6	181,2	156,8 159,6	128,8	113,3	263,4 268,2	186,0 189,4	174,5 177,8	155,5	133,8	108,9	95,0 96,8	15,1 15,4	(2,45 m)
290 295	61,7 62,2	313,2 319	223,1	209,8 213	187,7	162,4	133,4	117,3	273,1 278	192,9	181,0 184	161,3	138,8	112,9	98,6 100	15,7 16	
0.300	62.7	324	231	217	194	168	138	121	283	200	187	167	144	117	102	16	1,0
310 320	63,8 64,8	335 346	238 246	224 232	201 207	174	143	125	293 303	207 214	194 201	173	149 154	121	106	17 17	(2,49 m)
330 340	65,8 66,8	356 367	254 262	239 246	214 220	185 190	152 156	134 138	312 322	221 228	207 214	184 190	159 164	129 133	113	18 18	
0,350 360	67,7 68,7	378 389	269 277	253 260	226 233	196 202	161 166	142 146	332 342	235 242	220 227	196 202	169 174	137	120 124	19 19	1,0 (2,57 m)
370 380	69,7 70,6	400 410	285 292	268 275	239 246	207 213	170 175	150 154	352 362	248 255	233 240	208 214	179	146 150	127 131	20 21	
390	71,5	421	300	282	252	218	179	158	37 I	262	246	219	189	154	134	21	
0,400 410	73,3	432 443	308 315	289 297	259 265	224 230	184 189	162 166	381 391	269 276	253 259	225 231	194	158 162	138	22 22	0,9 (2,65 m)
420 430	75,1	454 464	323 331	304 311	272 278	235 241	193	170 174	401 411	283 290	266 273	237 243	204 209	166 170	145 149	23 23	11,0
0,450	76,0 76,8	475 486	338 346	318 326	285 291	246 252	202	178 182	42 I 43 I	297 304	279 286	249 255	214 210	174 178	152 156	24 24	0,9
460 470	77,7	497 508	354 362	333 340	298 304	258 263	212	186 190	441 451	311	292 299	260 266	224 229	182 187	159 163	25 25	(2,73 m)
480 490	79,3	518 529	369 377	347 354	311 317	269 274	22I 225	194 198	461 470	325 332	305 312	272 278	234 239	191	167 170	26 26	•
0.500	81.0	540	385	362	324	280	230	202	480	339	319	284	244	199	174	27	0,8
510 520	81,8 82,6	551 562	392 400	369 376	330 336	286 291	235 239	206 210	490 500	346 353	325 332	290 295	249 254	203	181	28 28	(2,80 m)
530 540	83,4 84,2	572 583	408 415	383 391	343 349	297 302	244 248	214 218	510 520	360 367	338 345	301 307	259 264	211 215	184 188	29 29	
0,550 560	84,9 85,7	594 605	423 431	398 405	356 362	308 314	253 258	223	529 539	374 381	351 358	313	269 274	219	191 195	30 30	0,7 (2,86 m)
570 580	86,5 87,2	616 626	438 446	412 420	369 375	319 325	262 267	23I 235	549	388 395	364 371	324 330	279 284	227	199	81 81	
590	88,0	637	454	427	382	330	27 I	239	559 568	402	377	336	289	236	206	32	
0,600 620	88,7 90,9	648 670	462 477	434 449	388 401	336 347	276 285	243 251	578 598	409 423	384 397	342 353	294 304	240 248	209 216	32 33	0,7 (2,92 m)
640 660	91,6 93,0	691 713	492 508	463 478	414 427	358 370	294 304	259 267	618 637	436 450	410 423	365 377	314 324	256 264	224	35 36	10,7
680 0,700	94,4 95,8	734 756	523 539	492 506	440 453	381 392	313	275 283	657 676	464 478	436 449	388 400	334 344	272 280	238	37 38	0,7
720 740	97,2 98.5	778 799	554 569	521 535	466 479	403 414	331 340	29I 299	696 716	492 506	462 475	412	354 364	289 297	252 259	39 40	(3,09 m)
760 780	99,8 101,1	821 842	585 600	550 564	492 505	426 437	350 359	307 316	735 755	520 534	488 501	435 446	374 384	305 313	266 273	41 42	
0,800	102,4	864	615	579	518	448	368	324	775	547	514	458	394	321	281	43	0,6
820 840	103,7 105,0 106,2	886 907	631 646	593 608	531 544	459 470	377 386	332 340	794 814	561 575	527 540	470 481	414	329 338	288 295	44 45	(3,11m)
860 880	107,4	929 950	662 677	622 637	556 569	482 493	396 405	348 356	834 853	589 603	553 566	493 505	424 434	346 354	302 309	46 48	
0,900 920	108,6 109,8	972 994	692 708	651 666	582 595	504 515	414 423	364 372	873 893	617 631	579 592	516 528	445 455	362 370	316 323	49 50	0,6 (3,18 m)
940 960	111,0	1015	723 739	680 695	608 621	526 538	432 442	380 388	913 932	645 659	605 619	540 551	465 475	379 387	331	51 52	
980	113,4	1058	754	709	634	549	451	396	952	673	632	563	485	395	345	58	
1,000	114,5 C _i =	1080	769 7,8	723 7,6	647 7, ₃	560 6,8	460 6,4	405 6, ₃	972	687	645	575	495	403	352	54	0,6 (3,25 m)
l i	zC₁" =	9,6	7,0	6,8	6,5	6,3	6,1	6,1	} &;;;	für exa	icte Ma lie Hälf	scn. mi te beträ	gt (auc	h links).	ACICUED	l	10,5

I. SERIE.

D.

Zweicylinder-Condensations-Maschinen.

(Mit Doppelsteuerung und Dampfhemd mindestens am Hochdruckcylinder.)
Indic. und Netto-Leistung, sowie Dampf-Consum G in der letzten Spalte gelten für gewöhnl. Masch. im Mittel zwischen ausgiebig geheiztem und nicht geheiztem Receiver.

Werthe von $\frac{1}{x}$

zur Bestimmung des Abkühlungs-Verlustes C_i aus den tabellarischen Ansätzen von x C_i (durch Multiplication dieser Ansätze mit $\frac{1}{x}$).

Füllung $\frac{l_i}{l}$	0,4	0,888	0,3	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	0,08	0,07	0,06	0,05	0,04	$=\frac{l_i}{l}$ (Füllung)
$c = 0.5 \mathrm{m}$	0,89	0,94	0,96	I ,00	I,04	1,09	1,11	1,14	1,16	1,17	I,18	1,19	I,sc	c = 0,5 m
0,6	0,82	0,86	0,88	0,91	0,95	0,99	I,ot	1,04	1,06	I,07	I,08	1,09	I,to	0,6
0,7	0,75	0,79	0,81	0,85	0,88	0,92	0,94	0,96	0,98	0,99	I,00	I,01	I,os	0,7
0,8	0,71	0,74	0,76	0,79	0,82	0,86	0,88	0,90	0,98	0,98	0,93	0,94	0,95	0,8
0,9	0,67	0,70	0,72	0,75	0,78	0,81	0,83	0,85	0,86	0,87	0,88	0,89	0,90	0,9
$c = 1.0 \mathrm{m}$	0,63	0,66	0,68	0,71	0,74	0,77	0,79	0,80	0,82	0,83	0,83	0,84	0,85	c = 1,0 m
1,1	0,60	0,63	0,65	0,67	0,70	0,73	0,75	0,77	0,78	0,79	0,79	0,80	0,81	1,1
1,2	0,58	0,61	0,62	0,65	0,67	0,70	0,72	0,73	0,75	0,75	0,76	0,77	0,78	1,2
1,3	0,55	0,58	0,60	0,62	0,65	0,67	0,69	0,70	0,72	0,78	0,73	0,74	0,75	1,8
1,4	0,53	0,56	0,57	0,60	0,62	0,65	0,66	0,68	0,69	0,70	0,71	0,71	0,79	1,4
$c=1.5 \mathrm{m}$	0,52	0,54	0,56	0,58	0,60	0,63	0,64	0,66	0,67	0,67	0,68	0,69	0,69	$c = 1.5 \mathrm{m}$
1,6	0,50	0,52	0,54	0,56	0,58	0,61	0,62	0,64	0,65	0,65	0,66	0,67	0,67	1,6
1,7	0,48	0,51	0,52	0,54	0,56	0,59	0,60	0,62	0,63	0,63	0,64	0,65	0,65	1,7
1,8	0,47	0,49	0,51	0,53	0,55	0,57	0,59	0,60	0,61	0,62	0,62	0,63	0,63	1,8
1,9	0,46	0,48	0,49	0,51	0,53	0,56	0,57	0,58	0,59	0,60	0,61	0,61	0,62	1,9
c=2.0 m	0,45	0,47	0,48	0,50	0,52	0,54	0,56	0,57	0,58	0,58	0,59	0,59	0,60	c=2,0 m
2,2	0,43	0,45	0,46	0,48	0,50	0,50	0,53	0,54	0,55	0,56	0,56	0,57	0,57	2,2
2,4	0,41	0,43	0,44	0,46	0,48	0,50	0,51	0,58	0,53	0,53	0,54	0,54	0,55	2,4
2,6	0,39	0,41	0,42	0,44	0,46	0,48	0,49	0,50	0,51	0,51	0,52	0,52	0,53	2,6
2,8	0,38	0,40	0,41	0,42	0,44	0,46	0,47	0,48	0,49	0,49	0,50	0,50	0,51	2,8
c = 3,0 m	0,36	0,38	0,39	0,41	0,43	0,44	0,45	0,46	0,47	0,48	0,48	0,49	0,49	c = 3,0 m
3,2	0,35	0,37	0,38	0,40	0,41	0,43	0,44	0,45	0,46	0,46	0,47	0,47	0,48	3,2
3,4	0,34	0,36	0,37	0,38	0,40	0,42	0,43	0,44	0,44	0,45	0,45	0,46	0,46	3,4
3,6	0,33	0,35	0,36	0,37	0,39	0,41	0,41	0,42	0,43	0,44	0,44	0,44	0,45	3,6
3,8	0,32	0,34	0,35	0,36	0,38	0,39	0,40	0,41	0,42	0,42	0,43	0,43	0,44	3,8
$c=4.0\mathrm{m}$	0,32	0,33	0,34	0,35	0,37	0,38	0,39	0,40	0,41	0,41	0,42	0,49	0,43	$c = 4.0 \mathrm{m}$
4,2	0,31	0,32	0,33	0,35	0,36	0,38	0,38	0,39	0,40	0,40	0,41	0,41	0,41	4,2
4,4	0,30	0,32	0,32	0,34	0,35	0,37	0,37	0,38	0,39	0,39	0,40	0,40	0,41	4.4
4,6	0,29	0,31	0,32	0,33	0,34	0,36	0,37	0,37	0,38	0,39	0,39	0,39	0,40	4.6
4,8	0,29	0,30	0,31	0,32	0,34	0,35	0,36	0,37	0,37	0,38	0,38	0,38	0,39	4,8
c = 5,0 m	0,98	0,30	0,30	0,32	0,33	0,34	0,35	0,36	0,37	0,37	0,37	0,38	0,38	c = 5,0 m

Note. Diese Werthe von $\frac{1}{s}$ sind für alle Maschinengattungen (bei einer gewissen Füllung $\frac{l_t}{l}$ und Kolbengeschwindigkeit c) gleich gross; dieselben sind in der vorangehenden Einleitung für alle Füllungen auf drei Decimalen angegeben.

Corrections-Coëffic, für C_6 " bei dem jeweiligen Hubverhältnisse I:D.

Wenn $I:D = \begin{vmatrix} 0.6 & 0.8 & 1.6 & 1.25 & 1.5 & 1.75 & 2 & 2.5 & 3 & 3.5 & 4 & 5 \\ Coëffic. = \begin{vmatrix} 0.73 & 0.77 & 0.89 & 0.67 & 0.91 & 0.96 & 1 & 1.98 & 1.18 & 1.29 & 1.29 & 1.41 \end{vmatrix}$

$\textbf{Zweicylinder-Condensations-Maschinen} \hspace{0.2cm} \textbf{(mit Doppelsteuerung und Dampfhemd)}.$

Abs. Adm. Sp. p = 4 Kgr. od. Atm.

	Ohn	e (geh	eizten)	Recei	ver.					M	it (geh	eiztem) Rece	iver.	
Füll. $\frac{I_t}{I}$ =	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	$=\frac{I_{r}}{I}$ (reduc.)
$N_i \circ d. N_m min. =$	0,96	0,96	0,95	0,95	0,94	0,92	0,90	1,05	1,05	1,06	1,06	I,07	1,10	I,12	=N, od.N, max.
$C_i'=$	7,3	6,8	6,3	6,0	5,9	5,8	5,9	7,1	6,5	5,9	5,6	5,4	5,2	5,1	$=C_i$
$xC_i' =$	6,2	5,8	5,4	5,2	5,0	4,8	4,8								$=xC_i'$
$\min xC_i' =$	4,9	4,6	4,3	4,1	4,0	3,9	3,8	ŀ							$=xC_i'$ min.

 xC_i'' min, gilt für ganz exacte Maschinen, bei welchen C_i'' beiläufig die Hälfte der tabellar. Angaben für gewöhnl. Maschinen betragen kann.

	Für N' = 1/4 N ohne				Für $N' = \frac{1}{6} N$ ohne SpannAbfall:
	bei (normal) $\frac{I_i}{I}$	0 14	0,125	0,11	bei (normal) $\frac{l_1}{l} = \begin{vmatrix} 0.14 & 0.125 & 0.11 & 0.10 \end{vmatrix}$
Corr.	wenn $R = 0,1$ V ; $V = 0,1$ V ;	0,38	0,35	0,32	Rec. Woolf $\stackrel{v}{p} = 0,45 \mid 0,42 \mid 0,39 \mid 0,36 \mid$
Woolf-					Compound (max) $p = \langle 0,61 \rangle \langle 0,57 \rangle \langle 0,53 \rangle \langle 0,49 \rangle R = v \text{ bis } V$
Masch.	,, $R = v$; $\frac{v}{V}$	0,44	0,41	0,38	,, event. $\frac{v}{19} = 0.50 0.47 0.44 0.40)$
					(diesfalls $N' < 1/2 N$)

ine läche	rn-		Fi	illu	ng	1, (re	duc.)			Fi	illu	ng	$\frac{l_i}{l}$ (re	duc.)		Subtr.	2C, u.C.
Wirksame Kolbenfäche	Kolben- Durchmesser	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	Compr. Latg.	bei $\frac{l_i}{l}$
0	Ď	In	dicirte	Leistu	ing N	in P	erdekr	aft	1	Netto-	Leistun	g N _n	in Pfe	rdekraf	ì	c = 1 m	= 0,125 (gew. Masch.)
Qu.Met.	Centim.					pro 1	Mete	Kolb	engesc	hwindi	gkeit					Pfdk.	Kgr.
0,065 068	29, 2 29,9	17,1 17,9	15,0	12,4	10,9 11,4	9,3	7,2	5,6 5,8	12,3	10,5 11,1	8,4 8,8	7,2 7,6	5,9 6,2	4,1 4,3	2,7 2,9	0,8	3,9 (bei
071	30.5	18,7	16,3	13,5	11,9	9,8 10,2	7,5 7,8	6,1	12,9 13,6	11,6	9,3	8,0	6,5	4,5	3,0	0,9	c = 1,18 m)
074 077	31,2 31,8	19,5	17,0	14,1	I2,4 I2,9	10,6 11,1	8,2 8,5	6,3 6,6	14,2 14,8	12,1	9,7	8,3 8,7	6,8 7,1	4,7 5,0	3,2 3,4	0,9 1,0	11,3
0,080	32,4	21,1	18,4	15,3	13,5	II,5	8,8	6,8	15,4	13,2	10,6	9,1	7,4	5,2	3,5	1,0	8,4
084	33,2	22,1	19,3	16,0	14,1	12,1	9,3	7,2	16,3	13,9	II,2	9,6	7.8	5,5	3,7	1,1	(1,22 m)
088 092	34,0 34,7	23,2	20,3	16,8	14,8 15,5	12,6	9,7 10,2	7,5	17,1	14,6	II,7 I2,3	10,1	8,3 8,7	5,8 6,1	4,0	1,1 1,2	
096	35,5	24,2 25,3	22,1	18,3	16,1	I 3,2 I 3,8	10,6	7,8 8,2	17,9 18,8	15,4 16,1	12,3	11,1	9,1	6,4	4,2 4,4	1,2	
0,100	36,2	26,4	23,0	19,1	16,8	14,4	11,1	8,5	19,6	16,8	13,5	11,6	9,5	6,7	4,6	1,8	3,0
105 110	37,1 38,0	27,7 29,0	24,2 25,3	20,0 21,0	17,7	15,1 15,8	II,6 I2,2	9,0	20,7 21,7	17,7	14,2 15,0	12,2	10,1	7,1 7,5	4,9	1,3 1,4	(1,27 m)
115	38.8	30,3	26,5	21,9	19,4	16,5	12,7	9,4 9,8	22,8	19,6	15,7	13,5	11,1	7,3	5,2 5,4	1,4	
120	39,7	31,6	27,6	22,9	20,2	17,2	13,3	10,3	23,9	20,5	16,5	14,2	11,7	8,3	5,7	1,5	
0,125 130	40,5	33,0	28,8	23,8	21,0	18,0 18,7	13,8	10,7	25,0	21,4	17,2	14,8	12,2	8,7	6,0	1,6 1,6	2,6 (1,32 m)
135	42.1	34,3 35,6	29,9 31,1	24,8 25,7	21,9 22,7	19,4	14,4	11,1 11,5	26,0 27,1	22,3 23,2	18,7	15,5	12,8	9,1 9,4	6,3 6,6	1,7	10,5
140	42.8	36,9	32,2	26,7	23,6	20,1	15,5	12,0	28,2	24,2	19,5	16,8	13,8	9,8	6,8	1,8	
145	43,6	38,2	33,4	27,6 28,6	24,4	20,8	16,0 16,6	12,4	29,2	25,1 26,0	20,2	17,4	14,4	10,2	7,1	1,8 1,9	2,4
0,150 155	45,1	39,5 40,9	34,5 35,7	29,6	25,2 26,1	21,5 22,3	17,1	12,8	30,3 31,4	27,0	21,0	18,7	14,9 15,5	10,6	7,4	1,9	(1,37 m)
160	45.8	42,2	36,8	30,5	26,9	23,0	17,7	13,7	32,5	27,9	22,5	19,4	16,0	11,4	8,0	2,0	
165 170	46,5	43,5 44,8	38,0	31,5	27,8 28,6	23,7 24,4	18,2 18,8	14,1	33,6 34,6	28,9 29,8	23,3 24,0	20,1	16,6	11,8	8,3 8,6	2,1 2,1	
0,175	47,9	46,1	40,3	33,4	29,4	25,1	19,3	14,9	35,7	30,7	24,8	21,4	17.7	12,6	8,9	2,2	2,1
180	48,6	47.5	41,4	34,3	30,3	25,9	19,9	15,4	36,8	31,7	25,5	22,0	18,2	13,0	9,2	2,3	(1,41 m)
185 190	49,3	48,8	42,6	35,3	31,1 32,0	26,6 27,3	20,4	15,8	37,9 39,0	32,6 33,6	26,3	22,7	18,8	13,4 13,8	9,4	2,3 2,4	
195	50,5	51,4	44,9	37,2	32,8	28,0	21,5	16,7	40,1	34,5	27,8	24,0	19,9	14,2	10,0	2,4	
0,200	51,2	52,7	46,0	38,1	33,7	28,7	22,1	17,1	41,2	35,4	28,6	24,7	20,4	14,6	10,3	2,5	1,9
205 210	51,8 52,5	54,0 55,4	47,2 48,3	39,1 40,0	34,5	29,4 30,2	22,6	17,5	42,3 43,4	36,4 37,3	29,4 30,1	25,4 26,0	21,0 21,5	15,0	10,6	2,6 2,6	(1,45 m) 10,0
215	53,1	56,7	49,5	41,0	36,2	30,9	23,7	18,4	44,5	38,3	30,9	26,7	22,1	15,9	11,2	2,7	2.,.
220	53,7	58,0	50,6	41,9	37,0	31,6	24,3	18,8	45,6	39,2	31,7	27,4	22,7	16,3	11,5	2,8	
0,225 230	54,3 54,9	59,3 60,6	51,8	42,9	37,9	32,3	24,8	19,2	46,7	40,2	32,4	28,0 28,7	23,2	16,7	11,8	2,8 2,9	1,8 (1,49 m)
235 235	55,5	62,0	52,9	43,8 44,8	38,7	33,0 33,8	25,4 25,9	20,1	47,8 48,9	41,1 42,1	33,2 34,0	29,4	24,3	17,1	12,1	2,9	
240	56,1	63,3	55,2	45,7	40,4	34,5	26,5	20,5	50,0	43,0	34,8	30,1	24,9	17,9	12,7	3,0	
245	56,7	64,6	56,4	46,7	41,2	35,2	27,0	20,9	51,1	44,0	35,5	30,7	25,5	18,3	13,0	3,1 3,1	1,8
0,250	57,3	65,9	57,5	47,7	42,1	35,9	27,6	21,3	52,2	44,9	36,3	31,4	26,0	18,8	I 3,3	3,1	(1.52 m).

${\bf Zweicy linder\text{-}Condensations\text{-}Maschinen.}$

Abs. Adm. Sp. p = 4 Kgr. od. Atm.

äche	n. esser		F	üllı	ng		duc.)					ıng	1, (re	duc.)		Subtr.	2C″u.C
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	Compr. Lstg.	bei 🔏
0	D	In	dicirte	Leist	$\frac{N_i}{c}$		ferdekr					$\frac{N_a}{c}$	in Pfe	rdekra	ft	pro c=1 m	= 0,125 (gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.						Meter		engesc	hwindi			1 -		1	Pfdk.	Kgr.
0,250 255	57,8 57,8	65,9 67,2	57,5 58,7	47,7 48,6	42,1 42,9	35,9 36,6	27,6 28,2	21,3 21,8	52,2 53,3	44,9 45,9	36,3 37,1	31,4 32,1	26,0 26,6	18,8 19,2	13,3 13,6	8,1 3,2	1,8 (bei
260 265 270	58, <u>4</u> 59,0	68,5 69,9	59,8 61,0	49,6 50,5	43,8 44,6	37,3 38,1	28,7 29,3	22,2 22,6	54,4 55,5	46,8 47,8	37,9 38,7	32,8	27,2 27,7	19,6	13,9 14,2	8,3 8,3	1,52 m) 9,9
0,275 280	59,5 60,1	71,2 72,5	62,1 63,3	51,5 52,4	45,4 46,3	38,8 39,5	29,8 30,4	23,1 23,5	56,6 57,7 58,8	48,8 49,7	39,4 40,2	34, ¹ 34, ⁸	28,3 28,9	20,4	14,5	3,4 3,4	1,7
285	60,6	73,8 75,1	64,4 65,6	53,4 54,3	47,1 48,0	40,2 40,9	30,9 31,5	23,9 24,3	59,9	50,7 51,6	41,0 41,8	35,5 36,2	29,5 30,0	2I,2 2I,6	15,1 15,4	3,5 3,6	(1,55 m)
290 295	61,7 62,2	76,s 77,8	66,7 67,9	55,3 56,2	48,8 49,6	41,7 42,4	32,0 32,6	24,8 25,2	61,0 62,1	52,6 53,6	42,6 43,3	36,9 37,5	30,6 31,2	22,0 22,5	15,7 16,0	3,6 3,7	
0,300 310	62,7 63,8	79,1 81,7	69,0 71,3	57,2 59,1	50,5 52,2	43,1 44,5	33,1 34,2	25,6 26,4	63,2 65,5	54,5 56,5	44,1 45,7	38,2 39,6	31,7 32,8	22,9 23,7	16,3 16,9	8,8 3,9	1,6 (1,57 m)
320 330	64,8 65,8	84,4 87,0	73,6 75,9	61,0	53,8 55,5	40,0	35,3 36,4	27,3 28,1	67,7 70,0	58,4 60,3	47,3 48,9	40,9 42,3	34,0 35,1	24,6 25,4	17,5 18,2	4,0 4,2	
0,350	66,8 67.1	89,6 92,3	78,2 80,5	64,8 66,8	57,2 58,9	48,8 50,3	37,5 38,6	29,0 29,8	72,2 74,4	62,3 64,2	50,4 52,0	43,7 45,0	36,3 37,4	26,3	18,8	4,3 4,4	1,5
360 370	68,7 69,7	94,9 97,6	82,8 85,1	68,7 70,6	60,6 62,2	51,7 53,2	39,7 40,8	30,7 31,5	76,7 78,9	66,2 68,1	53,6 55,2	46,4 47,8	38,6	27,9	20,0 20,6	4,5 4,7	(1,62 m)
380 390	70,6 71,5	100,2 102,8	87,4 89,7	72,5 74,4	63,9 65,6	54,6 56,0	41,9 43,0	32,4 33,2	81,2 83,4	70,0 72,0	56,8 58,3	49,2 50,5	40,9 42,0	29,6 30,5	21,2 21,8	4,8 4,9	
0,400 410	72,4 73,3	105,4	92,1 94,4	76,3 78,2	67,3 69,0	57,4 58,9	44,2 45,3	34,1 35,0	85,7 87,9	73,9 75,9	59,9 61,5	51,9 53,3	43,2 44,3	31,3 32,2	22,5	5,0 5,1	1,4 (1,67 m)
420 430	74,9 75.1	110,7	96,7 99,0	80,1 82,0	70,7 72,4	60,3 61,8	46,4 47,5	35,8 36,7	90,2 92,5	77,8 79,8	63,1	54,7 56,1	45,5 46,6	33, ¹ 33,9	23,7	5,8 5,4	9,5
0,450	76,0 76,8	116,0	101,3	83,9 85,8	74,0 75,7	63,2 64,6	48,6	37,5 38,4	94,7	81,7	66,3 67,9	57,5 58,9	47,8	34,8	25,0	5,5 5,7	
460 470	77,7 78,5	121,3	105,9	87,7 89,6	77,4 79,1	66,1	49,7 50,8 51,9	39,2 40,1	97,0 99,2 101,5	83,7 85,7 87,6	69,5 71,1	60,3 61,7	49,0 50,1 51,3	35,6 36,5 37,4	25,6 26,2 26,8	5,8 5,9	1,3 (1,73 m)
480 490	79,3 80,2	126,6 129,2	110,5	91,6 93,5	80,8 82,4	69,0 70,4	53,0 54,1	40,9 41,8	103,8	89,6	72,7 74,3	63,0	52,4 53,6	38,2 39,1	27,4 28,1	6,1 6,2	
0,500 510	81,0 81,8	131,8	115,1	95,3 97,3	84,1 85,8	71,8	55,2	42,7	108,3	93,5	75,9	65,8	54,8	39,9	28,7	6,3	1,2 (1,78 m)
520 530	82,6 83,4	137,1	119,7	99,2 101,1	87,5 89,2	73,2 74,7 76,1	56,3 57,4 58,5	43,5 44,4 45,2	110,6 112,8 115,0	95,4 97,4 99,3	77,5 79,0 80,6	67,2 68,6 69,9	55,9 57,1 58,2	40,7 41,6 42,4	29,3 29,9 30,6	6,4 6,5 6,7	(1,78 II)
540	84,3	142,4	124,3	103,0	90,9	77,6	59,6	46,1	117,3	101,2	82,2	71,3	59,4	43,3	31,2	6,8	_
0,550 560 570	84,9 85,7 86,5	145,0	126,6	104,9 106,8 108,7	92,5 94,2	79,0 80,4	60,7 61,8 62,9	46,9 47,8	119,5	103,2	83,8 85,4	72,7 74,0	60,5	44,1	31,8 32,4	6,9 7,0	1,1 (1,82 m)
580 590	87,2 88,0	150,3 152,9 155,6	131,2 133,5 135,8	110,6	95,9 97,6 99,3	81,9 83,3 84,8	64,0 65,1	48,6 49,5 50,3	124,0 126,2 128,5	107,1 109,0 110,9	86,9 88,5 90,1	75,4 76,8 78,1	62,8 64,0	45,8 46,7	33,° 33,7	7,9 7,8 7,4	
0,600	88.7	158,2	138,1	114,4	م 101	86,2	66,2	51,2	1 30,7	112,9	91,7	79,6	65,1	47,5	34,3 34,9	7,5	1,0
620 640	90,2 91,6	163,4	142,7	122,0	104,3	89,0 91,9	68,5 70,7	54,6	I 35,2 I 39,7	116,7						7,8 8,0	(1,85 m) 9,2
660 680	93,0 94,4	174,0 179,2	151,9	125,8	111,1	94,8 97,6	72,9 75,1	56,3 58,0	144,2 148,7	124,5	101,2	87,9 90,6	73,3 75,6	53,5 55,2	38,6 39,9	8, 8 8,5	
0,700 720	95,8 97,2	184,5 189,8	161,1	1 33,5 1 37,3	117,8	100,5	77,3 79,5	61,4	153,2 157,7	132,3 136,2	107,5	93,4 96,2	77,9 80,2	56,9 58,6	41,1 42,4	8,8 9,0	0,9 (1,91 m)
740 760	98,5 99,8	195,1	170,3	141,1	124,5	106,3	81,7	64,9	162,2 166,7	140,1	113,9	98,9	82,5 84,8	60,3	43,6 44,9	9,3 9,5	
780 0,800	101,1 102,4	205,6	179,5	148,7	131,3	112,0	86,1 88,3	66,6 68,2	171,2	147,9	120,2	104,5	87,1	65,5	46,1	9,8 10,0	0,9
820 840	103,7 105,0	216,2	188,7	156,4 160,2	138,0	117,8	90,5 92,7	70,0 71,7	180,2 184,7	155,7 159,6	126,6	110,0 112,8	91,8 94,1	67,2 68,9	48,7 49,9	10,3 10,5	(1,97 m)
860 880	106,2 107,4	226,7 232,0	197,9 202,5	164,0 167,8	144,7 148,1	123,5 126,4	95,0 97,2	73,4 75,1	189,2 193,7	163,5 167,4	132,9 136,1	115,5 118,3	96,4 98,7	70,6 72,4	51,2 52,4	10,8 11,0	
0,900 920	108,6 109,8	237,2 242,5	207,1 211,7	171,6 175,4	151,4 154,8	129,2 132,1	99,4 101,6	76,8 78,5	198,2 202,7	171,3 175,2	1 39,3 142,5	121,1 123,8	101,0	74,1 75,8	53,7 54,9	11,3 11,5	0,9 (2,02 m)
940 960	111 ₁₀ 112 _{.2}	247,8 253,0	216,3	179,2 183,0	158,2 161,5	135,0 137,8	103,8 106,0	80,2 81,9	207,2 211,7	179,1 183,0	145,7 148,8	126,6 129,4	105,6	77,5 79,2	56,2 57,4	11,8 12,0	
980 1,000	113,4 114,5	258,3 263,6	225,5 230,1	186,9	164,9	140,7	108,2	83,6	216,2	186,9	152,0 155,2	132,1	110,3	80,9 82,6	58,7 59,9	12,8 12,5	0,8
1,000	=10	203,0	2301.	- 901/	20,3	-73/5		~213	220,7	190,0	-3312	I 34,9	,0	الرعال	צוצכ		(2,06 m) (2,06 m)
	1	I	İ	l					•								,. ,

Zweicylinder-Condensations-Maschinen (mit Doppelsteuerung und Dampfhemd). Abs. Adm. Sp. p = 4/2 Kgr. od. Atm.

	Ohn	e (geh	eizten)	Recei	ver.					M	it (geh	eiztem)	Rece	iver.	_
Füll. 4 =	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,25	0,90	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	$=\frac{l_{i}}{l}$ (reduc.)
N_i od. N_n min.=	0,96	0,95	0,95	0,95	0,94	0,93	0,91	1,04	1,05	1,05	I 106	1,06	1,09	1,13	=Nod.N max.
$C_i =$	7,2	6,7	6,2	5,9	5,7	5,6	5,6	7,0	6,4	5,8	5,5	5,3	5,0	4,9	= C _i
<i>xC</i> _i "=		5,7	5,3	5,1	4,9	4,8	4,7								=#C''
$\min_{\boldsymbol{x}} C_{\epsilon}^{\prime\prime} =$	4,9	4,6	4,3	4,1	4,0	3,8	3,8				1				$=xC_i^{"}$ min.

 xC_i'' min, gilt für gans exacte Maschinen, bei welchen C_i''' beiläufig die Hälfte der tabellar. Angaben für gewöhnl. Maschinen betragen kann.

	Für <i>N'</i> = 1/4 <i>N</i>					Für N' = 1/4 N ohne SpannAbfall:	
	bei (normal	7 =	0,125	0,11	0,10	bei (normal) 1/2 = 0,126 0,11 0,10 0,00	
Corr	wenn $R = 0,1 V_1$, $R = \frac{3}{4} v_1$	v =	0,36	0,33	0,30	Rec. Woolf $\stackrel{v}{p}=$ 0,43 0,40 0,37 0,34)	
Woolf-						Compound(max) $V = \{0,58\} \mid (0,55) \mid 0,51 \mid 0,47 \mid \}$	
Masch.	, $R = v$;	v =	0,41	0,39	0,36	", event. $\frac{v}{v} = 0,48 \mid 0,45 \mid 0,42 \mid 0,38 \mid$	
						(diesfalls $N' < 1/9 N$).	

same	D- esser		Fi	üllı	ung	<u>√</u> (re	duc.)			F	ällu	ng	1, (re	duc.)		Subtr.	C_i^{r} u. C_i
Wirksame Kolbenfikche	Kolben- Durchmesser	0,26	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	Compr. Lstg.	bei <u>/,</u> =0,125
0	D	In	dicirte	Leist	ung N _i				<u> </u>		Leistun	$g \frac{N_n}{c}$	in Pfe	rdekra	ft	pro c=1 m.	(gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.					pro 1	Meter	Kolb	engesc	hwindi	gkeit					Pidk.	Kgr.
0,065 068 071 074 077	29,2 29,9 30,5 31,2 31,8	19,4 20,3 21,2 22,1 23,0	17,0 17,8 18,6 19,3 20,1	14,1 14,8 15,4 16,1 16,7	12,5 13,1 13,6 14,2 14,8	IO,7 II,2 II,7 12,2 I2,6	8,2 8,6 9,0 9,4 9,8	6,4 6,7 7,0 7,3 7,6	14,2 14,9 15,6 16,3 17,0	12,2 12,8 13,4 14,0 14,6	9,8 10,3 10,8 11,3 11,8	8,4 8,9 9,3 9,7 10,2	6,9 7,3 7,7 8,0 8,4	4,9 5,2 5,4 5,7 5,9	3,4 3,6 3,8 4,0 4,2	0,9 1,0 1,0 1,1 1,1	3,5 (bei c = 1,25 m) 11,0
0,080 084 088 092 096	32,4 33,3 34,0 34,7 35,5	23,9 25,1 26,3 27,5 28,7	20,9 22,0 23,0 24,1 25,1	17,4 18,2 19,1 20,0 20,9	15,4 16,1 16,9 17,7 18,4	13,1 13,8 14,5 15,1 15,8	10,1 10,7 11,2 11,7 12,2	7,9 8,3 8,7 9,1 9,5	17,7 18,7 19,7 20,6 21,6	15,3 16,1 16,9 17,7 18,6	12,3 13,0 13,6 14,3 15,0	10,6 11,2 11,8 12,3 12,9	8,7 9,2 9,7 10,2 10,7	6,2 6,6 6,9 7,3 7,7	4,4 4,6 4,9 5,1 5,4	1,2 1,9 1,3 1,3 1,4	8,0 (1,30 m)
0,100 105 110 115 120	36,2 37,1 38,0 38,8 39,7	29,9 31,4 32,9 34,4 35,9	26,2 27,5 28,8 30,1 31,4	21,7 22,8 23,9 25,0 26,1	19,2 20,2 21,1 22,1 23,0	16,4 17,3 18,1 18,9 19,7	12,7 13,3 13,9 14,6 15,2	9,9 10,4 10,8 11,3 11,8	22,5 23,7 25,0 26,2 27,4	19,4 20,5 21,5 22,6 23,6	15,6 16,5 17,4 18,2 19,1	13,5 14,3 15,0 15,8 16,5	11,2 11,8 12,5 13,1 13,7	8,0 8,5 8,9 9,4 9,9	5,7 6,0 6,3 6,7 7,0	1,4 1,5 1,6 1,7	2,7 (1.35 m.)
0,125 130 135 140 145	40,5 41,8 42,1 42,8 43,6	37,3 38,8 40,3 41,8 43,3	32,7 34,0 35,3 36,6 37,9	27,2 28,3 29,3 30,4 31,5	24,0 25,0 25,9 26,9 27,8	20,5 21,4 22,2 23,0 23,8	15,8 16,5 17,1 17,7 18,3	12,3 12,8 13,3 13,8 14,3	28,6 29,8 31,1 32,3 33,5	24,7 25,8 26,8 27,9 28,9	19,9 20,8 21,7 22,5 23,4	17,3 18,0 18,8 19,5 20,3	14,3 15,0 15,6 16,2 16,9	10,3 10,8 11,2 11,7 12,2	7,4 7,7 8,0 8,4 8,7	1,8 1,9 1,9 2,0 2,1	2,4 (1,40 m) 10,1
0,150 155 160 165 170	44,4 45,1 45,8 46,5 47,2	44,8 46,3 47,8 49,3 50,8	39,2 40,5 41,8 43,2 44,5	32,6 33,7 34,7 35,8 36,9	28,8 29,7 30,7 31,7 32,6	24,6 25,5 26,3 27,1 27,9	19,6 19,6 20,3 20,9 21,5	14,8 15,3 15,8 16,3 16,8	34,8 36,0 37,2 38,5 39,7	30,0 31,0 32,1 33,2 34,2	24,3 25,1 26,0 26,9 27,8	21,0 21,8 22,5 23,3 24,1	17,5 18,1 18,8 19,4 20,0	12,6 13,1 13,6 14,0 14,5	9,0 9,4 9,7 10,1 10,4	2,2 2,2 2,3 2,4 2,4	2,1 (1,45 m)
0,175 180 185 190 196	47,9 48,6 49,3 49,9 50,6	52,3 53,8 55,3 56,8 58,3	45,8 47,1 48,4 49,7 51,0	38,0 39,1 40,2 41,3 42,4	33,6 34,5 35,5 36,5 37,4	28,7 29,5 30,4 31,2 32,0	22,2 22,8 23,4 24,1 24,7	17,2 17,7 18,2 18,7 19,2	41,0 42,2 43,4 44,7 45,9	35,3 36,4 37,5 38,5 39,6	28,6 29,5 30,4 31,2 32,1	24,8 25,6 26,3 27,1 27,9	20,7 21,3 22,0 22,6 23,2	15,0 15,4 15,9 16,4 16,8	10,8 11,1 11,5 11,8 12,2	2,5 2,6 2,7 2,7 2,8	1,9 (1,50 m)
0,200 205 210 215 220	51,2 51,8 52,5 53,1 53,7	59,8 61,3 62,8 64,3 65,8	52,3 53,6 54,9 56,2 57,5	43,4 44,5 45,6 46,7 47,8	38,4 39,3 40,3 41,3 42,2	32,9 33,7 34,5 35,3 36,1	25,3 26,0 26,6 27,2 27,9	19,7 20,2 20,7 21,2 21,7	47,2 48,4 49,7 50,9 52,2	40,7 41,8 42,9 44,0 45,1	33,9 33,9 34,8 35,7 36,6	28,7 29,4 30,2 31,0 31,8	23,9 24,5 25,2 25,8 26,5	17,4 17,8 18,3 18,8 19,3	12,5 12,9 13,2 13,6 13,9	2,9 3,0 3,0 3,1 3,2	1,8 (r.54 m) 9,7
0,225 230 235 240 245	54,3 54,9 55,8 56,1 56,7	67,2 68,7 70,2 71,7 73,2	58,8 60,2 61,5 62,8 64,1	48,9 50,0 51,0 52,1 53,2	43,2 44,1 45,1 46,1 47,0	37,8 37,8 38,6 39,4 40,2	28,5 29,1 29,7 30,4 31,0	22,2 22,7 23,2 23,6 24,1	53,5 54,7 56,0 57,2 58,5	46,2 47,2 48,3 49,4 50,5	37,5 38,4 39,2 40,1 41,0	32,5 33,3 34,1 34,9 35,6	27,1 27,8 28,4 29,1 29,7	19,8 20,2 20,7 21,2 21,7	14,3 14,7 15,0 15,4 15,7	8,2 3,3 3,4 3,5 8,5	1,7 (1,58 m)
0,250	57 ,3	74,7	65,4	54,3	48,0	41,1	31,7	24,7	59,7	51,6	41,9	36,4	30,4	22,2	16,1	3,6	1,6 (1,61 m)

I. Serie. D.

Abs. Adm. Sp. p = 4/2 Kgr. od. Atm.

ne iche	18 er		Fi	illı	ng	<i>I,</i> <i>I</i> (re	duc.)				üllι	ng	/, (re	duc.)		Subtr.	2C,".C,
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	Compr. Lstg.	bei 1/1 = 0,195
0	D	In	dicirte	Leistu	$ng \frac{N_i}{c}$		erdekr					g <u>N</u>	in Pfei	rdekraf	t	pro c=1 m	(gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.		i			pro 1	Meter	Kolb	engesc	hwindi	gkeit					Pfdk.	Kgr.
0,250 255	57,3 57,8	74,7 76,2	65,4 66,7	54,3 55,4	48,0 48,9	41,1 41,9	31,7 32,3	24,7 25,1	59,7 61,0	51,6 52,7	41,9 42,8	36,4 37,2	30,4 31,0	22,2	16,1 16,4	8,6 3,7	1,6 (bei
260 265	58,4 59,0	77,7 79,2 80,7	68,0 69,3	56,5 57,5 58,6	49,9 50,9	42,7 43,5	32,9 33,6	25,6 26,1	62,2 63,5	53,8 54,9	43,7 44,6	38,0 38,8	31,7 32,4	23,2	16,8	3,7 3,8	è = 1,61 m) Ως
270 0.275	59,5 60,1	80,7 82,2	70,6 71,9	58,6 59,7	51,8 52,8	44,4	34, ² 34, ⁸	26,6 27,1	64,8 66,0	56,0 57,1	45,5 46,4	39,5 40,3	33,° 33,7	24,1	17,5	8,9 4,0	1,6
0,275 280 285	60,8 61,1	83,7 85,2	73,2 74,5	60,8	53,7 54,7	45,2 46,0 46,8	35,5 36,1	27,6 28,1	67,3 68,5	58,2 59,3	47,3 48,2	41,1 41,9	34,3 35,0	25,1 25,6	18,2	4,0 4,0 4,1	(1,64 m)
290 295	61,7 62,3	86,7 88,1	75,9 77,2	63,0 64,1	55,7 56,6	47,6 48,5	36,7 37,3	28,6 29,1	69,8 71,1	60,4	49,1 50,0	42,7 43,4	35,7 36,3	26,1 26,6	18,9	4,2 4,2	
0,300 310	62,7 63,8	89,7	78,4 81,1	65,1	57,6	49,3	38,0	29,6	72A	62,6	50,9	44,2	37,° 38,3	27,0 28,0	19,6	4,8 4,5	1,4 (1,67 m)
320 330	64,8 65,8	92,7 95,7 98,7	83,7 86,3	67,3 69,5	59,5 61,4	50,9 52,6	39,3 40,5	30,6 31,6	75,0 77,6	64,8 67,1	52,7 54,6	45,8 47,5	39,7	29,0	21,1 21,8	4,6 4,7	
340	66,8	101,6	88,9	71,6 73,8	63,3	54,2 55,9	41,8 43,1	32,6 33,5	80,2 82,8	69,3 71,6	56,4 58,2	49,1 50,7	41,0 42,4	31,0	22,6	4,9	
0,350 360	67,7 68,7	104,6 107,6	91,5 94,1	76,0 78,1	67,2 69,1	57,5 59,1 60,8	44,4 45,6	34,5 35,5	85,4 88,0	73,8 76,1	60,1 61,9	52,3 53,9	43,7 45,1	32,0 33,0	23,3 24,0	5,0 5,3	1,3 (1,73 m)
370 380	69,7 70,6 71,5	110,6	96,7 99,4	80,3 82,5	71,0 72,9	62,4	46,9 48,2	36,5 37,5	90,6 93,2	78,3 80,6	63,8	55,5 57,1	46,4 47,8	34,0 35,0	24,8 25,5	5,8 5,4	
390 0,400	71,5	116,6	102,0	84,7 86,8	74,8 76,8	64,1 65,7	49,4 50,7	38,5 39,4	95,8 98,4	83,8 85,1	67,4	58,7 60,3	49,1 50,5	36,0 37,0	26,2	Б,6 Б,8	1,2
410 420	73,3 74,2	122,6 125,6	107,2	89,0 91,2	78,7 80,6	67,4 69,0	51,9 53,2	40,4 41,4	100,9	87,3 89,5	71,1 72,9	61,9 63,5	51,8 53,1	38,0 39,0	27,7 28,4	5,9 6,0	(1,78 m) 9,8
430 440	75,1 76,0	128,5 131,5	112,4	93,3 95,5	82,5 84,4	70,6 72,3	54,5 55,8	42,4 43,4	106,0 108,5	91,7 93,9	74,7 76,5	65,0 66,6	54,4 55,8	40,0 40,9	29,2 29,9	6,3 6,3	
0,450 460	76,8 77,7	134,5 137,5	117,7	97,7	86,4 88,3	73,9 75,6	57,0 58,3	44,4	111,1	96,2 98,4	78,3 80,1	68,2 69,8	57,1 58,4	41,9 42,9	30,7 31,4	6,5 6,6	1,2 (1,83 m)
470 480	78,5 79,3	140,5	122,9	102,0 104,2	90,2 92,1	77,2 78,8	59,6 60,8	45,4 46,4 47,4	116,2	100,6	81,9	71,4 72,9	59,7 61,1	43,9	32,2 32,9	6,7 6,9	(1,03)
490	80,2	146,5	128,2	106,4	94,0	80,5	62,1	48,4	121,2	105,0	85,5	74,5	62,4	45,9	33,7	7,0	
0,500 510	81,0 81,8	149,5 152,5	130,7	108,5	95,9 97,9	82,1 83,8	63,3 64,6	49,3 50,3	123,8	107,2	87,3 89,1	76,1 77,6	63,7 65,0	46,9 47,9 48,8	34,4 35,1	7,2 7,3	1,1 (1,88 m)
520 530	82,5 83,4	155,4 158,4	136,0 138,6		99,8	85,4 87,1	65,9 67,2	51,3 52,3	128,9		90,9	79,2 80,8	66,4	49,8	35,8 36,6	7,5 7,6 7,8	
540 0,550	84,2 84,9	161,4	141,2	117,2	103,6	88, ₇	68,4 69,7	53,3 54,3	1 34,1 1 36,6		94,6 96,4	82,4 84,0	69,0 70,4	50,8	37,3 38,0	7,9	1,0
560 570	85,7 86,5	167,4 170,4	146,4	121,6 123,7	107,5	92,0 93,6	71,0 72,2	55,2 56,2	139,2 141,7	120,5 122,7	98,2 100,0	85,5 87,1	71,7 73,0	52,8 53,8	38,8 39,5	8,0 8,2	(1,92 m)
580 5 9 0	87,2 88,0	173,4 176,4	151,7	125,9 128,1	111,3	95,3 96,9	73,5 74,8	57,2 58,2	144,3 14 6, 9	124,9	101,8	88,7 90,3	74,3 75,7	54,8 55,8	40,2 41,0	8, 3 8,5	
0,600 620	88,7 90,2	179,4 185,3	156,9 162,1	130,3 134,6	115,1	98,6 101,9	76,0 78,5	59,2	149,4 154,5	129,3 133.8	105,4	91,9	77,° 79,7	56,8 58,7	41,7 43,2	8, 6 8,9	0,9 (1,96 m)
640 660	91,6	191,3	167,4 172,6	138,9	122,8		81,1 83,6	63,1	159,6	138,2	112,7	98,2	82,4	60,7	44,6	9,2 9,5	Θ ,9
680	94,4	203,3	177,8 183,0	147,6	130,5	111,7	86,1	67,0	169,9	147,1	120,0	104,6	87,7	66,7	47,6	9,8	
0,700 720	95,8 97,2 98,5	209,3 215,2	188,3	152,0 156,3	134,3	115,0	88,7 91,2	69,0 71,0	180,2	151,6	127,3	107,8 111,0 114,1	90,4 93,1	68,7	49,1 50,6 52,0	10,1	(2,03 m)
740 760 780	99,8 101,1	227,2	193,5	160,6	145,9	121,6 124,9 128,1	93,7 96,3 98,8	74,9		164,9 169,4	130,9 134,5 138,2	117,3	95,8 98,4 101,1	72,7	53,5 55,0	11,0	
0,800	102,4	239,1	204,0	169,3	153,5	131,4	101,4	76,9 78,9	200,7	173,8	141,8	123,7	103,8	74,7	56,5	11,5	0,9
820 840	103,7 105,0	251,1	214,4	178,0	157,4	134,7 138,0	103,9		210,9		149,1		106,5	78,7 80,7	58,0 59,5	12,1	(2,09 m)
860 880	106,2 107,4	1	224,9 230,1	186,7 191,0	165,0	141,3 144,6	108,9	84,8 86,8		187,2	152,8	133,2	111,8	82,6 84,6	60,9 62,4	12,4 12,7	
0,900 920	108,5 109,8	269,0 275,0	235,3 240,6	195,4	172,7 176,6	147,8 151,1	114,0 116,5	88,7 90,7		196,1		139,6	117,2 119,9	86,6 88,6	63,9 65,4	13,0 13,3	0,8 (2,14 m)
940 960	111,0 112,2	281,0	245,8	204,1	180,4 184,2	154,4	119,1	92,7		205,1	167,4	146,0	122,6 125,2	90,6 92,6	66,9 68,4	13,6 13,8	
980	113,4 114,5	293,0		212,7	188,1		124,1		246,8		174,7	152,3	127,9	94,6	69,9 71,4	14,1 14,4	0,8
1,000	1120	24019	-01,3	/,	 	4,3	.20,,	30,0	-3=,5	-10,4	.,,,,	دادد -	- 55,5		,-,-	/-	(2,18 m) 8,7
I i		1							ł		l			l	l	l	"

Zweicylinder-Condensations-Maschinen (mit Doppelsteuerung und Dampfhemd).

Abs.	Adm.	Sp.	p =	5	Kgr.	od.	Atm.	
				_				

	Ohn	e (geh	eizten)	Recei	ver.					M	it (geh	eiztem)	Rece	iver.	
Füll. $\frac{L}{7}$ =	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	$=\frac{l_{i}}{l}$ (reduc.)
Nod.N min.=	0,96	0,95	0,95	0,94	0,93	0,91	0,89	1,05	1,05	1,06	I ,07	I,09	1,12	1,15	=Nod.N max.
$C_i'=$	6,6	6,0	5,7	5,5	5,4	5,4	5,4	6,3	5,7	5,3	5,1	4,9	4,7	4,7	$=C_i$
$xC_i''=$	5,7	5,3	5,1	4,9	4,7	4,6	4,7								=#C;"
$\min xC_i'=$	4,6	4,2	4,1	3,9	3,8	3,7	3,7								$=_{\boldsymbol{x}}C_i'$ min.

 xC_i'' min. gilt für ganz exacte Maschinen, bei welchen C_i'' beiläufig die Hälfte der tabellar. Angaben für gewöhnl. Maschinen betragen kann.

Für $N = \frac{1}{6}N$ ohne	Spann.	Abfall	:	Für $N' = \frac{1}{2} N$ ohne SpannAbfall:
bei (normal) $\frac{l_i}{l}$	0,11	0,10	0,09	bei (normal) $\frac{1}{7} = 0.11 \mid 0.10 \mid 0.09 \mid 0.08$
$\frac{1}{\text{Corr. (wenn } R = 0,1 V; \frac{v}{V} = 0)}$	0,34	0,31	0,29	Rec. Woolf $\frac{v}{V} = 0,40 0,38 0,35 0,32)$
Woolf- $R = \frac{3}{4} v; \frac{v}{p} =$	1		0,32	Compound(max) $V = \begin{pmatrix} 0,56 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0,52 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0,48 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0,45 \end{pmatrix} R = v \text{ bis } V$
Masch. $($, $R = v;$ $\frac{v}{\mathcal{V}} =$	0,39	0,36	0,34	", event. $\frac{v}{v} = 0.45 0.43 0.39 0.36 0.36$
				(diesfalls $N' < 1/2 N$).

ine ische	n- esser		F	üllı	ıng	1, (re	duc.)			F	üllı	ng	1, (re	duc.)		Subtr.	2C, u. C,
Wirksame Kolbenfläch	Kolben- Durchmesser	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	Compr. Lstg.	bei $\frac{l_i}{l}$ $= 0,10$
0	D	Ir	ndicirte	Leist	ung N	in P	ferdekr	aft		Netto-	Leistur	$\frac{N_{n}}{c}$	in Pfe	erdekra	ft	pro c=1 m	(gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.	L		,	,	pro 1	Meter	Kolb	engesc	hwindi	gkeit	,		,	γ	Pídk.	Kgr.
0,065 068	29,2 29,9	19,0 19,9	15,8 16,6	14,0 14,7	12,0 12,6	9,3 9,7	7,3 7,6	6,2 6,4	13,8 14,5	II,2 II,7	9,7 10,2	8,0 8,4	5,7 6,1	4,1	3,2 3,3	1,0 1,1	3,3 (bei
071 074	30,5 31,2	20,8 21,7	17,3	15,3	13,1	10,2 10,6	7,9 8,3	6,7 7,0	15,2 15,9	12,3	10,6	8,8 9,2	6,4 6,7	4,5 4,7	3,5 3,7	1,1 1,2	2 :32 m)
077 0.080	31,8 32,4	22,5	18,8	16,6	14,2	11,0	8,6 8,9	7,3	16,6	13,5	11,6	9,6	7,0	4,9	3,9	1,9	
084 088	33,2 34,0	24,6 25,7	20,5 21,4	18,1	15,5	12,0	9,4 9,8	7,6 8,0 8,3	18,2	14,8	12,8	10,6	7,3	5,2 5,5 5,8	4,3	1,3 1,8 1,4	2,9 (1,37m)
092 096	34,7 35,5	26,9 28,1	22,4	19,8	17,0	I 3,2 I 3,7	10,3	8,7 9,1	20,1	16,3	14,1 14,8	11,7	8,5 8,9	6,1	4,5 4,8 5,0	1,5 1,5	
0,100	36,2	29,3	24,4	21,6	18,5	14,3	11,2	9,5	21,9	17,8	15,4	12,9	9,3	6,7	5,3	1,6	2,6
105 110 115	37,1 38,0	30,7 32,2	25,6 26,8	23,7	19,4 20,3	15,7	11,7	10,4	23,1	18,8	16,3 17,1 18,0	13,6	9,9 10,4	7,1	5,6 5,9	1,7 1,8	(1,42 m)
120	38,8 39,7	33,6 35,1	28,0 29,2	24,8 25,9	21,2 22,2	16,5	12,9	10,9	25,5 26,7	20,8 21,7	18,8	15,0	10,9	7,9 8,3	6,2 6,5	1,8 1,9	
0,125 130	40,5 41,3	36,6 38,0	30,5 31,7	27,0 28,0	23,1 24,0	17,9 18,6	14,0 14,5	11,8 12,3	27,9 29,1	22,7 23,7	19,7 20,5	16,5 17,2	12,0 12,5	8,7 9,0	6,9 7,2	2,0 2,1	2,3 (1,48 m)
135 140	42,1 42,8	39,5 40,9	32,9 34,1	29,1 30,2	24,9 25,8	19,3 20,0	15,1 15,7	12,8 13,2	30,3 31,5	24,7 25,7	21,4	17,9 18,6	13,1 13,6	9,4 9,8	7,5 7,8 8,1	2,2 2,2	9,5
145 0.150	43,6 44,4	42,4 43,9	35,3 36,5	31,3 32,3	26,8 27,7	20,7	16,2 16,8	13,7 14,2	32,6	26,6 27,6	23,1 24,0	19,3	14,1	10,2	8,1 8,5	2,3 2,4	2,0
155 160	45,1 45,8	45,3 46,8	37,7	33,4 34,5	28,6 29,5	22,2	17,3 17,9	14,7 15,2	35,1 36,3	28,6 29,6	24,9 25,7	20,7 21,5	15,2 15,7	11,0	8,8 9,1	2,5 2,6	(1,53 m)
165 170	46,5 47,2	48,3 49,7	40,2 41,4	35,6 36,6	30,5 31,4	23,6 24,3	18,4 19,0	15,6 16,1	37,5 38,7	30,6 31,5	26,6 27,5	22,2	16,3	11,8	9,4 9,8	2,6 2,7	
0,175 180	47,9 48,5	51,2 52,6	42,6	37,7	32,3	25,0	19,6	16,6	39,9	32,5	28,3	23,7	17,4	12,6	10,1	2,8	1,9
185 190	49,3 4.9,9	54,1	43,8 45,1 46,3	38,8 39,9	33,2 34,1	25,7 26,4 27,2	20,1 20,7 21,2	17,0 17,5 18,0	41,1 42,3	33,5 34,5	29,2 30,1	24,4 25,1	17,9	I 3,0	10,4	2,9 3,0 3,0	(1,58 m)
195	50 _{,6}	55,6 57,0	47,5	41,0 42,0	35,1 36,0	27,9	21,8	18,5	43,5 44,8	35,5 36,5	30,9 31,8	25,9 26,6	19,5	13,8 14,2	11,1	3,1	i
0,200 205	51,2 51,8	58,5 60,0	48,7 49,9	43,1 44,2	36,9 37,9	28,6 29,3	22,4 22,9	19,0 19,4	46,0 47,2	37,5 38,5	32,7 33,5	27,3 28,0	20,1 20,6	14,6 15,0	II,7 I2,1	3,2 3,3	1,8 (1,62m)
210 215	52,5 53,1	61,4 62,9	51,1 52,4	45,3 46,3	38,8 39,7	30,0 30,8	23,5 24,0	19,9 20,4	48,4 49,6	39,5 40,5	34,4 35,3	28,8 29,5	21,2 21,7	15,4 15,9	12,4 12,7	3,4 3,4	9,2
220 0,225	53,7 54,3	64,4 65,8	53,6 54,8	47,4 48,5	40,6 41,5	31,5 32,2	24,6 25,2	20,8	50,8 52,1	41,5 42,5	36,2 37,0	30,3 31,0	22,3 22,8	16,3 16,7	13,1	3,5 3,6	1,7
230 235	54,9 55,5	67,3 68,7	56,0 57,2	49,6 50,7	42,5 43,4	32,9 33,6	25,7 26,3	21,8 22,3	53,3 54,5	42,5 43,5 44,5	37,9 38,8	31,7 32,5	23,4 23,9	17,1	13,4 13,7 14,0	3,6 3,7 3.8	(1,66 m)
240 245	56,1 56,1	70,2 71,7	58,5 59,7	51,7 52,8	44,3 45,2	34,3 35,0	26,8 27,4	22,7 23,2	55,7 56,9	45,5 46,5	39,7 40,5	32,3 33,2 34,0	24,5 25,0	17,5 17,9 18,3	14,4 14,7	3,8 3,9	
0,250	57 ₁ 3	73,1	60,9	53,9	46,2	35,8	27,9	23,7	58,2	47,5	41,4	34,7	25,6	18,7	15,0	4,0	1,5 (1,70m)

I. Serie. D.

Abs. Adm. Sp. p = 5 Kgr. od. Atm.

e de	. Fe cr		Fi	illu		1, (re	im. Sp duc.)	*			üllu		<u>/</u> (re	duc.)		Subtr.	2C,"u.C,
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,20		0,125		0,07	0,05	0,04	0,20		0,125		0,07	0,05	0,04	Compr.	bei 1/2
		In	dicirte	Leistr	ing N	in Pi	erdekr	aft		Netto-	Leistur	ng N	in Pfe	rdekra	ft	Dro	= 0,10 (gew. Masch.)
O Qu.Met.	D Centm.						Meter									Pídk.	Masch.) Kgr.
0,250 255	57,3 57,8	73,1 74,6	60,9 62,1	53,9 55,0	46,2 ·	35,8 36,5	27,9 28,5	23,7 24,2	58,2 59,4	47,5 48,5	41,4 42,3	34,7 35,4	25,6 26,1	18,7	15,0 15,4	4,0 4,1	1,5 (bei
260 265	58,4 59,0	76,1 77,5	63,3	56,0 57,1	48,0 48,9	37,2 37,9	29,1 29,6	24,6 25,1	60,6	49,5	43,2	36,2 36,9	26,7	19,5	15,7	4,3	c = 1,70 m)
270	29,5	79,0	65,8	58,2	49,9	38,6	30,2	25,6	63,1	51,6	45,0	37,7	27,8	20,4	16,4	4,8	9,0
0,275 280	60,1 60,6	80,4 81,9	67,0 68,2	59,3 60,4	50,8 51,7	39,3 40,1	30,7 31,3	26,1 26,5	64,3 65,6	52,6 53,6	45,9 46,7	38,4 39,2	28,4 28,9	20,8	16,7 17,1	4,4 4,5	1,5 (1,73 m)
285 290	61,1 61,7	83,4 84,8	69,4 70,6	62,5	52,6 53,5	40,8 41,5	31,9 32,4	27,0 27,5	66,8 68,0	54,6 55,6	47,6 48,5	39,9 40,7	29,5 30,0	21,6	17,4 17,8	4,6 4,6	
295 0, 3 00	62, 3	86,3 87,8	71,9	63,6	54,5 55,4	42,2 42,9	33,0 33,5	27,9 28,4	70,5	56,6	49,4 50,3	41,4 42,1	30,6	22,4	18,1	4,7	1,4
310 320	62,7 63,8 64,8	90,7 93,6	75,5 77,9	66,8 69,0	57,3 59,1	44,4 45,8	34,6 35,8	29,4 30,3	73,0 75,5	59,7 61,8	52,1 53,8	43,6 45,1	32,2 33,4	23,7 24,5	19,1	5,0 5,1	(1,76m)
330 340	65,8 66,8	95,0 96,5 99,5	80,3 82,8	71,1	61,0 62,8	47,2 48,6	36,9 38,0	31,3 32,2	78,0 80,5	63,8 65,9	55,6 57,4	46,7 48,2	34,5 35,6	25,4 26,2	20,5 21,2	5,3 5,4	
0,350	67.1	102,4	85,2	75,4	64,7	50,1	39,1	33,2	83,0	67,9	59,2	49,7	36,8	27,0	21,9	5,6	1,8 (1,82 m)
360 370	68,7 69,7	105,3	87,7 90,1	77,6 79,7	66,5 68,4	51,5 52,9	40,2 41,4	34,1 35,1	85,5 88,0	70,0 72,0	61,0 62,8	51,2 52,7	37,9 39,0	27,9 28,7	22,6 23,3	5,8 5,9	,-,,
380 390	70,6 71,5	111,2 114,1	92,5 95,0	81,9 84, 0	70,2 72,1	54,4 55,8	42,5 43,6	36,0 37,0	90,5	74,1 76,1	64,6 66,4	54,2 55,7	40,2 41,3	29,6 30,4	24,0 24,6	6,1 6,2	
0,400 410	72,4 73,3	117,0	97,4 99,8	86,2 88,3	73,9 75,7	57,2 58,7	44,7 45,8	37,9 38,9	95,5 98,0	78,1 80,2	68,2 70,0	57,2 58,7	42,4 43,5	31,2 32,1	25,3 26,0	6,4 6,6	1,3 (1,87 m) 8,7
420 430	74,2 75,1	122,9	102,3	90,5	77,6 79,4	60,1 61,5	46,9 48,1	39,8 40,8	100,5	82,3 84,3	71,8 73,6	60,3	44,7 45,8	32,9 33,8	26,7 27,4	6,7 6,9	8,7
440	76,0	128,7	107,1	94,8	81,3	63,0	49,2	41,7	105,6	86,4	75,4	63,3	47,0	34,6	28,1	7,0	1.
0,450 460	76,8 77,7	131,6 134,6	109,6	97,º	83,1 85,0	64,4 65,8	50,3 51,4	42,7 43,6	108,1	88,5 90,5	77,2 79,0	64,9 66,4	48,1 49,2	35,5 36,3	28,8 29,6	7,2 7,4	l,1 (1,93 m)
470 480	78,5 79,3	137,5	114,4	101,3	86,8 88,7	67,2 68,7	52,5 53,7	44,6 45,5	113,1	92,6 94,7	80,8 82,7	67,9 69,5	50,4 51,5	37,2 38,0	30,3 31,0	7,5 7,7	
490 0,500	80,2 81,0	143,3	119,3	105,6	90,5 92,3	70,1 71,5	54,8 55,9	46,5	118,2	96,8	86,3	71,0	52,7 53,8	38,9	31,7 32,4	7,8 8,0	1,0
510 520	81.8	149,2 152,1	124,2	109,9	94,2 96,0	73,0 74,4	57,° 58,1	48,4 49,3	123,2	100,9	88,1 89,9	74,0 75,5	54,9 56,1	40,6 41,5	33,1 33,7	8,2 8,3	(1,98m)
530 540	82,6 83,4 84,3	155,0 158,0	129,0	114,2	97,9 99,7	75,8 77,3	59,2 60,3	50,3 51,2	128,1	104,9	91,7	77,° 78,5	57,2 58,3	42,3 43,2	34,4 35,1	8,5 8,6	
0,550	84,9	160,9	133,9	118,5	101,6	78,7	61,5	52,2	1 33,1	109,0	95,2	80,0	59,5	44,0	35,8	8,8	1,0 (s,com)
560 570	85,7 86,5	163,8	136,3	120,7	103,4	80,1 81,5	62,6	53,1 54,1	135,6	111,1	97,° 98,8	81,5 83,0	60,6	44,9	36,5 37,1	9,0 9,1	, , ,
580 590	87,2 88,0	169,6 172,6	141,2	125,0	107,1	83,0 84,4	64,8 65,9	55,0 56,0	140,6	115,2	100,6	84,6 86,1	62,9 64,0	46,6 47,4	37,8 38,5	9,8 9,4	
0,60 0 62 0	88,7 90,2	175,5 181,4	146,1	129,3	110,8 114,5	85,9 88,7	67,0 69,3	56,9 58,8	145,6 150,6	119,3	104,2	87,6 90,6	65,1 67,4	48,2 49,9	39,2 40,6	9,6 9,9	0,9 (2,00 m) 8,5
640 660	91,s 93,0	187,2	155,8	1 37,9	118,2	91,6 94,4	71,5	60,7	155,6 160,6	127,5	111,4	93,7 96,7	69,7 72,0	51,6 53,3	42,0 43,4	10,2	8,0
680	94,4	198,9	165,6	146,5	125,6	97,3	76,0	64,5	165,6	135,7	118,6	99,7	74,3	55,0	44,8	10,9	0,9
0,700 720	95,8 97,2	210,6		150,8 155,2	129,3	100,2	78,2 80,4	66,4 68,3	170,6		122,2	102,8	76,5 78,8	56,7 58,4	46,2 47,6	11,2	(2,13 m)
740 760	99,8	216,5	185,1	163,8		108,7	82,7 84,9	72,1	180,6	152,1	133,0	111,9	81,1	61,8	49,0 50,4	11,8 12,2	
780 0,800	101, ₁ 102, ₄		189,9	168,1	144,0	111,6	87,1	74,0	190,6	156,3	130,6	114,9	85,7	63,5 65,3	51,8 53,2	12,5 12,8	0,9
820 840	103,7 105,0	239,9	199,7	176,7	151,4	117,3	91,6		200,6		143,8	121,0	90,2 92,5	67,° 68,7	54,6 56,0	13,1 13,4	(2,20 m)
860 880	106,2 107,4	251,6 257,4	209,4	185,3		123,1	96,1 98,3		210,7		151,0	127,1 130,2	94,8 97,1	70,4 72,2	57,4 58,8	13,8 14,1	
0,900	1086	263,3	219,1	193,9	166,2	128,8	100,5	85,3	220,7	181,0	158,2	133,2	99,4	73,9	60,2 61,6	14,4	0,8 (2,25 m)
920 940	111,0		228,9	202,6		134,5	105,0	89,1	225,7	189,3	165,5	136,3	101,6	75,6 77,3	63,0	14,7 15,0	
960 980			233,8 238,6		177,3	140,2	107,2	91,0	235,8 240,8	193,4		142,4	106,2	79,1 80,8	65,8	15,4 15,7	
1,000	114,5	292,5	243,5	215,5	184,7	143,1	111,7	94,8	245,8	201,7	176,3	148,5	110,8	82,5	67,3	16,0	0,7 (2,30 m) 8,3
1.			1		! 												613

Zweicylinder-Condensations-Maschinen (mit Doppelsteuerung und Dampfhemd). Abs. Adm. Sp. $p = 5^{1/2}$ Kgr. od. Atm.

	Ohn	e (gehe	eizten)	Receiv	er.					M	it (gel	eiztem) Rec	iver.	_
Füll. 1/	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	$=\frac{I_{i}}{I}$ (reduc.)
Nod. Namin.=	0,96	0,95	0,95	0,94	0,93	0,91	0,89	I,05	1,06	1,06	I,07	1,09	1,12	1,14	$=N_i$ od N_a max.
$C_i = 1$	6,5	6,0	5,7	5,5	5,3	5,2	5,3	6,3	5,7	5,3	5,0	4,8	4,6	4,6	= <i>c</i> ;
*C'=	5,7	5,3	5,1	4,9	4,7	4,6	4,6	ł							=#C''
min. #C;'=	4,6	4,2	4,1	3,9	3,8	3,7	3,7			١.					$=_{\mathscr{C}_i}$ min.

 $xC_i^{''}$ min. gilt für ganz exacte Maschinen, bei welchen $C_i^{'''}$ beiläufig die Hälfte der tabellar. Angaben für gewöhnl. Maschinen betragen kann.

Für $N' = \frac{1}{6}N$ ohne	Spann.	-Abfall	l:	Für $N' = \frac{1}{6} N$ ohne SpannAbfall:
bei (normal) $\frac{l_i}{l}$	0,10	0,091	0,082	bei (normal) // = 0.10 0.001 0.002 0.073
${\text{Corr. (wenn } R = 0,1 V; V} =$	0,32	0,30	0,28	Rec. Woolf $p = 0.38 \mid 0.36 \mid 0.33 \mid 0.31 \mid$
Woolf- $\langle , R = \frac{3}{4} v; \frac{v}{V} =$	0,35	0,33	0,31	Compound $(\max)_{V}^{v} = (0,53) \mid 0,50 \mid 0,46 \mid 0,43 \mid R = v \text{ bis } V$
Masch. $R = v; \frac{v}{V} =$	0,37	0,34	0,32	", event, $\frac{v}{p} = 0{,}43 \mid 0{,}41 \mid 0{,}37 \mid 0{,}35 \mid$
				(diesfalls $N' < 1/2$ N).

II che	nb-		F	üllı	ıng	<u> /,</u> (re	duc.)			F	üllı	ng	/, (re	duc.)		Subtr.	2C, L.C.
Wirksame Kolbenfische	Kolben- Durchmesser	0,20	لــنــا	0,125			0,05	L	0,20		0,125	L	L	0,05	L	Compr. Latg. pro	bei // = 0 10
0	D	In	dicirte	Leist	ung N							ng N.	in Pfe	erdekra	A	c = 1 m	(gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.					pro	Mete	r Kolb	engesc	hwindi	gkeit					Pfdk.	Kgr.
0,065 068 071	29,2 29,9 30,5	21,9 21,9 22,9	17,5 18,3 19,1	15,5 16,2 16,9	I 3,3 I 3,9 I 4,5	10,3 10,8 11,3	8,1 8,5 8,9	6,9 7,2 7,5	15,4 16,2 16,9	12,5 13,1 13,8	10,9 11,4 12,0	9,0 9,5 10,0	6,6 6,9 7,3	4,7 5,0 5,2	3,7 3,9 4,1	1,1 1,2 1,2 1,3 1,3	3,1 (bei c = 1,38 m)
074 077	31,3 31,8	23,9 24,8	19,9 20,7	17,6 18,3	15,1 15,7	II,8 I2,3	9 ,2 9,6	7,9 8,2	17,7 18,5	14,4	12,5 13,1	10 ₁ 4 10 ₁ 9	7,6 7,9	5,5 5,7	4,4 4,6	1,3 1,3	10,0
0,080 084 088 092 096	32,4 33,2 34,0 34,7 35,8	25,8 27,1 28,4 29,7 31,0	21,5 22,6 23,7 24,8 25,8	19,1 20,0 21,0 21,9 22,9	16,4 17,2 18,0 18,8 19,6	12,7 13,4 14,0 14,6 15,3	10,0 10,5 11,0 11,5 12,0	8,5 8,9 9,3 9,8 10,2	19,2 20,2 21,3 22,3 23,4	15,7 16,5 17,4 18,2	13,6 14,4 15,1 15,8 16,6	11,3 12,0 12,6 13,2 13,8	8,3 8,8 9,2 9,7 IO,2	6,0 6,3 6,7 7,0 7,4	4,8 5,0 5,3 5,6 5,9	1,4 1,5 1,5 1,6 1,7	2,7 (1.43 m)
0,100 105 110 115 120	36,2 37,1 38,0 38,8 39,7	32,2 33,9 35,5 37,1 38,7	26,9 28,2 29,6 30,9 32,3	23,8 25,0 26,2 27,4 28,6	20,4 21,5 22,5 23,5 24,5	15,9 16,7 17,5 18,3	12,5 13,1 13,7 14,3 15,0	10,6 11,1 11,7 12,2 12,7	24,4 25,7 27,0 28,4 29,7	19,9 21,0 22,1 23,2 24,3	17,3 18,3 19,2 20,2 21,1	14,5 15,3 16,1 16,9	10,6 11,2 11,8 12,4 13,0	7,7 8,2 8,6 9,1 9,5	6,2 6,5 6,9 7,3 7,6	1,7 1,8 1,9 2,0 2,1	2,3 (1,49 m)
0,125 130 135 140 145	40,5 41,3 42,1 42,8 43,6	40,3 41,9 43,5 45,1 46,7	33,6 34,9 36,3 37,6 39,0	29,8 31,0 32,2 33,4 34,5	25,5 26,6 27,6 28,6 29,6	19,8 20,6 21,4 22,2 23,0	15,6 16,2 16,8 17,4 18,1	13,3 13,8 14,3 14,9 15,4	31,0 32,3 33,6 35,0 36,3	25,3 26,4 27,5 28,6 29,7	22,1 23,0 24,0 24,9 25,9	18,5 19,3 20,1 20,9 21,7	13,6 14,2 14,8 15,4 16,0	10,0 10,4 10,9 11,3 11,8	8,0 8,3 8,7 9,1 9,4	2,3 2,4 2,4 2,5	2,1 (1,55 m) 9,4
0,150 155 160 165 170	44,4 45,1 45,8 46,5 47,2	48,4 50,0 51,6 53,2 54,8	40,3 41,7 43,0 44,4 45,7	35,7 36,9 38,1 39,3 40,5	30,7 31,7 32,7 33,7 34,7	23,8 24,6 25,4 26,2 27,0	18,7 19,3 20,0 20,6 21,2	15,9 16,4 17,0 17,5 18,0	37,6 38,9 40,3 41,6 43,0	30,8 31,9 33,0 34,1 35,2	26,8 27,8 28,7 29,7 30,7	22,5 23,3 24,1 24,9 25,7	16,6 17,2 17,8 18,4 19,0	12,2 12,7 13,1 13,6 14,0	9,8 10,2 10,6 10,9 11,3	2,6 2,7 2,8 2,9 3,0	1,9 (1,61m)
0,175 180 185 190 195	47,9 48,6 49,3 49,9 50,6	56,4 58,0 59,6 61,2 62,9	47,0 48,4 49,7 51,1 52,4	41,7 42,9 44,1 45,3 46,5	35,8 36,8 37,8 38,8 39,8	27,8 28,6 29,4 30,2 31,0	21,8 22,4 23,1 23,7 24,3	18,6 19,1 19,6 20,2 20,7	44,3 45,6 47,0 48,3 49,7	36,3 37,4 38,5 39,6 40,7	31,6 32,6 33,5 34,5 35,5	26,5 27,3 28,1 29,0 29,8	19,7 20,3 20,9 21,5 22,1	14,5 15,0 15,4 15,9 16,3	11,7 12,0 12,4 12,8 13,1	3,3 3,3 3,4	1,7 (1,66 m)
0,200 205 210 215 220	51,2 51,8 52,5 53,1 53,7	64,5 66,1 67,7 69,3 70,9	53,8 55,1 56,5 57,8 59,2	47,7 48,8 50,0 51,2 52,4	40,9 41,9 42,9 43,9 45,0	31,8 32,6 33,4 34,2 35,0	25,0 25,6 26,2 26,8 27,4	21,2 21,8 22,3 22,8 23,3	51,0 52,4 53,7 55,1 56,4	41,8 42,9 44,0 45,1 46,3	36,5 37,4 38,4 39,4 40,4	30,6 31,4 32,3 33,1 33,9	22,7 23,3 23,9 24,6 25,2	16,8 17,2 17,7 18,2 18,6	13,6 13,9 14,3 14,7 15,1	3,8 3,8	1,6 (1,70 m) 9,0
0,225 230 235 240 245	54,3 54,9 55,5 56,1 56,7	72,5 74,1 75,8 77,4 79,0	60,5 61,8 63,2 64,5 65,9	53,6 54,8 56,0 57,2 58,4	46,0 47,0 48,0 49,0 50,1	35,7 36,5 37,3 38,1 38,9	28,1 28,7 29,3 29,9 30,5	23,9 24,4 24,9 25,5 26,0	57,8 59,2 60,5 61,9 63,2	47,4 48,5 49,6 50,7 51,9	41,4 42,3 43,3 44,3 45,3	34,8 35,6 36,4 37,2 38,1	25,8 26,4 27,0 27,7 28,3	19,1 19,6 20,0 20,5 21,0	15,5 15,8 16,2 16,6 17,0	4,1 4,2 4,3	5ر1 (1,74 m)
0,250	57,3	80,6	67,2	59,6	51,1	39,7	31,2	26,5	64,6	53,0	46,2	38,9	28,9	21,4	17,4	4,4	1,4 (1,78 m)

Adm. Sp. $p = 5^{1/2}$ Kgr. od. Atm.

nme Ache	th-		F	üllı	ng	1. (re	duc.)			F	üllı	ng	1/ (re	duc.)		Subtr.	2C,"L.C,
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	Compr. Lstg.	bei / / = 0,10
0	D D	In	dicirte	Leist	ing N	in Pi	erdekr	aft		Netto-	Leistur	$\frac{N_n}{c}$	in Pfe	rdekra	ft	c = 1 m	(gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.					pro 1	Mete	Kolb	engesc	hwindi	gkeit					Pfdk.	Kgr.
0,250 255	57,8	80,6 82,2	67,6 68,6	59,6 60,8	51,1 52,1	39,7 40,5	31,2 31,8	26,5 27,1	64,6 65,9	53,0 54,1	46,2 47,2	38,9 39,7	28,9 29,5	21,4 21,9	17,4 17,8	4,4 4,5	1,4 (bei c =
260 265	58,4 59,0	83,8 85,4	69,9 71,3	62,0 63,1	53,1 54,2	41,3 42,1	32,4 33,1	27,6 28,1	67,3 68,7	55,2 56,4	48,2 49,2	40,5 41,4	30,2 30,8	22,4 22,8	18,2 18,5	4,6 4,6	1,78 m) 8,8
270 0,275	59,5 60,1	87,0 88,7	72,6 73,9	64,3	55,2 56,2	42,9 43,7	33,7 34,3	28,7 29,2	70,0 71,4	57,5 5 8, 6	50,2 51,2	42,a 43,0	31,4	23,3 23,8	18,9	4,7 4,8	1,8
280 285	60,6	90,3 91,9	75,3 76,6	66,7 67,9	57,2 58,2	44,5 45,3	34,9 35,5	29,7 30,2	72,8 74,3	59,7 60,9	52,2 53,2	43,8 44,7	32,6 33,3	24,2 24,7	19,7	4,9 5,0	(1,82 m)
290 295	61,7 62,2	93,5 95,1	78,0 79,3	69,1 70,3	59,3 60,3	46,1 46,8	36,2 36,8	30,8 31,3	75,5 76,9	62,0 63,1	54,2 55,2	45,5 46,3	33,9 34,5	25,2 25,7	20,5	5,1 5,2	
0,300 310	62,7 63,8	96,7	80,7 83,4	71,5	61,3	47,7	37,4	31,8	78,2	64,2	56,1	47,2	35,2	26,1	21,2	5,2	1,2
320 330	64,8 65,8	99,9 103,2	86,1 88,8	73,9 76,2	63,4 65,4	49,3 50,9	38,7 39,9	32,9 34,0	81,0 83,8	66,5 68,8	58,1 60,1	48,9 50,6	36,4	27,1 28,0	22,0 22,8	5,4 5,6	(1,85 m)
340	66,8	106,4	91 ₁₄	78,6 81,0	67,4 69,5	52,5 54,0	41,2 42,4	35,° 36,1	86,5 89,3	71,0 73,3	62,1	52,2 53,9	39,0 40,2	29,0 29,9	23,6 24,4	5,8 5,9	
0,350 360	67,7 68,7	112,8 116,0	94,1 96,8	83,4 85,8	71,5 73,6	55,6 57, 2 58,8	43,7	37,1 38,2	92,0 94,8	75,6 77,9	66,1 68,1	55,6 57,3	41,5 42,8	30,9 31,9	25,2 26,0	6,1 6,3	1,1 (1,91 m)
370 380	69,7 70,6	119,3 122,5	99,5 102,2	88,1 90,5	75,6 77,6	60,4	46,2 47,4 48,7	39,3 40,3	97,6 100,3	80,1 82,4	70,1	59,0 60,7	44,0 45,3	32,8 33,8	26,7 27,5	6,4 6,6	
390 0,400	71,5 72,4	125,7	104,9	92,9 95,3	79,7 81,8	62,0 63,6	48,7 49,9	41,4	103,1	84,7 87,0	74,1 76,1	62,4 64,0	46,6	34,7 35,7	28,3 29,1	6,8 7,0	1,1
410 420	73,3	132,2 135,4	110,3 113,0	97,7 100,1	83,8 85,8	65,2 66,8	51,2 52,4	43,5	108,6	89,3 91,6	78,1 80,1	65,7	49,1 50,4	36,6 37,6	29,1 29,9 30,7	7,3 7,3	(1,97 m) 8,6
430 440	75,1 76,0	138,6 141,8	115,6	102,5 104,8	87,9 89,9	68,3 6 9,9	53,7 54,9	45,6 46,7	114,2 117,0	93,8 96,1	82,1 84,1	69,1 70,8	51,7	38,6 39,5	31,5 32,3	7,5	ا مر
0,450 460	76,8 77,7	145,1 148,3	121,0 123,7	107,2	92,0	71,5	56,2	47,7	119,8	98,4	86,1	72,5	54,2	40,5	33,0	7.8	1,0
470 480	78,5	151,5	126,4	109,6	94,0 96,0	73,1	57,4 58,7	48,8 49,9	122,5	100,7	88,1 90,1	74,2	55,5	41,4 42,4	33,8 34,6	8,0 8,2	(2,03 m)
490	79,s 80,s	154,7 157,9	129,1	114,4	98,1 100,1	76,3 77,9	59,9 61, s	50,9 52,0	128,1	105,3	92,1 94,1	77,6	58,1 59,4	43,4	35,4 36,2	8,4 8,5	
0,500 510	81,8 81,8	161,2 164,4	I 34,5 I 37,2	119,1	102,2 104,2	79,5 81,1	62,4 63,7	53,1 54,1	1 33,7 1 36,4	109,9	96,1 98,1	81,0 82,7	60,6 61,9	45,3 46,2	37,° 37,8	8,7 8,9	0,9 (2,08 m)
520 530	82,s 83,4	167,6	139,8 142,5	123,9 126,3	106,3	82,6 84,2	64,9 66,2	55,2 56,2	139,2 142,0	114,4	100,1	84,4 86,1	63,2	47,2 48,2	38,6 39,4	9,1 9,3	
540 0,550	84,2 84.a	174,1	145,2 147,9	128,7	110,4	85,8 87,4	67,4	57,3 58,4	144,7 147,5	119,0 121,s	104,1	87,7 89,4	65,7	49,1 50,1	40,2 41,0	9,4 9,6	0,9
560 570	84,9 85,1 86,5	180,5 183,7	150,6 153,3	133,4 135,8	114,4	89,0	69,9 71,2	59,4 60,5	150,2 153,0	123,5 125,8	108,1	9I,1 92,8	68,a 69,5	51,0 52,0	41,7 42,5	9,8 9,9	(2,12 m)
580 590	87,2 88,0	187,0 190,2	156,0 158,7	138,2 140,6	118,5 120,6	92,2 93,8	72,4 73,7	61,5 62,6	155,8 158,5	128,1	112,1	94,5 96,1	70,8	53,0	43,3 44,1	10,1 10,3	
0,600 620	88,7 90,2	193,4	161,4	143,0	122,6	95,4	74,9	63,7	161,3	132,6	116,1	97,9	73,3	54,9	44,9	10,5	0,9
640	91,6	199,9 206,3	166,7	147,7	126,7	98,5	77,4	65,8	166,8 172,3	137,2	120,1	101,2		56,8 58,7	46,5 48,1	10,8	(2,16 m) 8,4
680	94,4	219,2	177,5 182,9	162,1	134,9	104,9	82,4		177,8 183,4	150,9	132,1	111,4	80,9 83,5	60,7 62,6	49,7 51,3	11,5 11,9	
0,700 720	95,8 97,3	225,7 232,1	188,3 193,6		143,1	111,3 114,4	87,4 89,9	74,3 76,4	188,9 194,4	155,4 160,0	136,1 140,1	114,8	86,0 88,6	64,5 66,4	52,8 54,4	12,2 12,6	O,9 (2,24 m)
740 760	39,8 99,8	238,6 245,0	199,0 204,4	176,4	151,3 155,4	117,6	92,4 94,9	78,5	200,0 205,5	164,5 169,1		121,5 124,9	91,1	68,4 70,3	56,0 57,6	12,9 13,8	
780 0,800	101,1	251,5 257,9	209,8	185,9	159,5 163,5	124,0	97,4 99,8	82,7 84,9	211,0	173,7 178,2	152,1	128,3	96,2	72,2	59,2	13,6	\ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \
820 840	103,1	264,4 270,8	220,5	195,4	167,6	130,3	102,3	87,0	222,1 227,7	182,8	160,1 164,1	131,7 135,1 138,5	98,8	74,1 76,1 78,0	60,8	14,0 14,3 14,7	(2,31 m.)
860 880	106,2	277,3 283,7	231,3	204,9	175,8	136,7	107,3	91,a 93,4		192,0	168,1	141,9	104,0 106,5 109,1	80,0 81,9	64,0 65,6 67,2	15,0 15,4	
0,900	108,6	290,2	242,0	214,5	184,0	143,0	112,3	95,5	244,4	201,1	176,2	148,7	111,7	83,8	68,8	15,7	0,8
920 940	109,8	296,6 303,1	247,4 252,8	219,3	188,1	146,8	117,3	99,7	249,9 255,5	205,7 210,3	180,2	152,1	114,2	85,8 87,7	70,4 72,0	16,1 16,4	(2,36 m)
960 980	112, ₂ 113, ₄	309,5 316,0	258,2 263,6	233,6	196,2	152,6	119,8	101,8	261,1 266,6	214,9	1 88,2 192,3	158,9 162,3	119,4 122,0	89,7 91,6	73,6 75,3	16,8 17,1	
1,000	114,5	322,4	268,9	238,3	204,4	158,9	124,8	106,1	272,8	224,0	196,3	165,7	124,5	93,5	76,9	17,5	0,7
																	(2,41 m) 8,1

Zweicylinder-Condensations-Maschinen (mit Doppelsteuerung und Dampfhemd). Abs. Adm. Sp. p = 6 Kgr. od. Atm.

•	Ohn	geh	eizten)	Recei	ver.					М	it (geh	eiztem) Rece	iver.	
Füll. $\frac{I_t}{I} =$	0,20	0,15	0,125	0,10	0 07	0,05	0,04	0, 9 0	0,15	0,125	0,10	0,97	0,05	0,04	$=\frac{l_{r}}{l}$ (reduc.)
N_i od. N_n min.=	0,95	0,95	0,95	0,94	0,93	0,91	0,90	1,05	1,06	1,06	1,07	1,09	1,11	1,14	=Nod. Namax.
$C_i =$	6,5	5,9	5,6	5,4	5,2	5,1	5,1	6,8	5,6	5,3	4,9	4,7	4,5	4,4	= C;
$xC_i'=$	5,7	5,3	5,1	4,9	4,7	4,6	4,6	ŀ							=#C'
$\min_{x}C_{i}'=$	4,6	4,2	4,1	3,9	3,7	3,6	3,6	i							$=xC_i''$ min.

 $\mathscr{L}_{t}^{\prime\prime}$ min. gilt für ganz exacte Maschinen, bei welchen $\mathcal{C}_{t}^{\prime\prime}$ beiläufig die Hälfte der tabellar. Angaben für gewöhnl. Maschinen betragen kann

	Für $N' = \frac{1}{6}N$ ohne				Für $N' = {}^{1}h N$ ohne SpannAbfall:
	bei (normal) $\frac{l_i}{l}$	0,10	0,092	0,088	bei (normal) $\frac{1}{7} = \begin{vmatrix} 0.10 & 0.002 & 0.008 & 0.075 \end{vmatrix}$
Corr.	wenn $R = 0,1$ $V; \frac{\sigma}{V} =$	0,32	0,30	0,28	Rec. Woolf $p = 0.38 \mid 0.36 \mid 0.33 \mid 0.31 \mid$
Woolf-	$, R = \frac{3}{4}v; \frac{v}{V} =$	0,35	0,33	0,31	Compound (max) $p = \begin{pmatrix} 0.54 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0.52 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0.47 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0.44 \end{pmatrix} R = v \text{ bis } V$
Masch.	$, R = v; \frac{v}{V} = $	0,37	0,35	0,32	,, event. $\frac{v}{p}$ 0,43 0,41 0,38 0,35
					(diesfalls $N' < \frac{1}{2} N$)

me āche	ii-		Fi	üllu	ıng	1. (re	duc.)			F	üllu	ng	1/ (re	duc.)		Subtr.	эС, п. <i>С</i> ,
Wirksame Kolbenfische	Kolben- Durchmesser	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	Compr.	bel -/,
		In	dicirte	Leistu	ing A	in P	ferdekr	aft		Netto-	Leistun	N _a	in Pfe	rdekraf	t	pro c=1m	= 0,10 (gew. Masch.)
O Qu.Met.	D Centim.						1 Mete					<u> </u>				Pfdk.	Masch.) Kgr.
0,065	29,2	22,9	19,1	17,0	14,6	11,4	9,0	7,6	17,0	13,9	12,1	10,1	7,4	5,4	4,3	1,2	2,7
068	29.9	24,0	20,0	17,8	15,3	11,9	9,4	8,0	17,8	14,5	12,7	10,6	7,8	5,7	4,5	1,3	(bei
971 074	30,5 31,2	25,0 26,1	20,9	18,5	15,9	12,4	9,8	8,3	18,6	15,2	13,3	II,	8,2	6,0	4,8	1,3	1,44 m)
077	31,8	27,1	22,7	19,3	16,6	12,9	10,2	9,0	19,5 20,3	15,9	13,9 14,5	11,6	9,0	6,3	5,0 5,2	1,4	9,7
0.080	32,4	28,2	23,6	20,9	17,9	14,0	11,0		21,2	17,3	15,1	12,6		6,8		1,5	2,5
084	33,2	29,6	24,7	21,9	18,8	14,7	11,6	9,4	22,3	18,3	15,9	13,3	9,3	7,2	5,5 5,8	1,6	(1,49 m)
088	34.0	31,0	25,9	23,0	19,7	15,4	12,1	10,3	23,4	19,2	16,7	14,0	10,4	7,6	6,1	1,7	
092	34,7	32,4	27,1	24,0	20,6	16,1	12,7	10,8	24,6	20,1	17,6	14,7	10,9	8,0	6,4	1,7	
096	35,8	33,8	28,3	25,1	21,5	16,8	I 3,2	11,3	25,7	21,0	18,4	15,4	11,4	8,4	6,7	1,8	
0,100	36,2	35,2	29,4	26,1	22,4	17,5	13,8	11,7	26,8	22,0	19,2	16,1	11,9	8,8	7,0	1,9	2,2
105 110	37,1 38,0	37,° 38,8	30,9	27,4 28,7	23,6	18,4	14,5	12,3	28,3	23,2	20,2	17,0	12,6	9,3	7,4	2,0	(r,56m)
115	38,8	40,5	32,4 33,9	30,1	24,7 25,8	19,2	15,2 15,8	12,9	29,7 31,2	24,4	21,3	17,8	I 3,2 I 3,9	9,8	7,9 8,3	2,1 2,2]
120	39,7	42,3	35,3	31,4	26,9	21,0	16,5	14,1	32,6	26,8	23,4	19,6	14,6	10,8	8,7	2,8	
0,125	40,5	44,0	36,8	32,7	28,0	21.8	17,2	14,7	34,1	28,0	24,4	20,5	15,2	11,3	9,1	2,4	1,9
130	41.3	45,8	38,3	34,0	29,2	22,7	17,9	15,3	35,5	29,2	25,5	21,4	15,9	11,8	9,5	2,4	(1,62 m) 9,1
135	42,1	47,6	39,7	35,3	30,3	23,6	18,6	15,9	37,0	30,4	26,5	22,3	16,6	12,3	9,9	2,5	9,2
140	42,8	49,3	41,2	36,6	31,4	24,5	19,3	16,5	38,4	31,6	27,6	23,2	17,3	12,8	10,3	2,6	
145	43,6	51,1	42,7	37,9	32,5	25,3	20,0	17,0	39,9	32,8	28,6	24,1	17,9	13,3	10,7	2,7	
0,150	44,	52,8	44,2	39,2	33,6	26,2	20,7	17,6	41,4	34,0	29,7	24,9	18,6	13,8	11,1	2,8	1,7
155 160	45,1 45,8	54,6 56,4	45,6	40,5 41,8	34,8	27,1 28,0	21,4	18,2 18,8	42,8	35,2	30,7	25,8 26,7	19,2	14,3	11,6	2,9 3,0	(1,68 m)
165	46,5	58,1	47,1 48,6	43,1	35,9	28,9	22,7	19,4	44,3 45,8	36,4	31,8	27,6	19,9	14,8	12,4	8,1	
170	47,2	59,9	50,0	44,4	38,1	29,7	23,4	20,0	47,2	38,8	33,9	28,5	21,3	15,8	12,8	3,2	l i
0,175	47,9	61,6	51,5	45,7	39,2	30,6	24,1	20,5	48,7	40,0	35,0	29,4	22,0	16,3	13,2	3,3	1,6
180	48.6	63,4	53,0	47,0	40,4	31,5	24,8	21,1	50,2	41,3	36,1	30,3	22,6	16,8	13,7	3,4	(1,73 m)
185	49,3	65,2	54,5	48,4	41,5	32,3	25,5	21,7	51,7	42,4	37,1	31,2	23,3	17,3	14,1	3,5	!!!
190 195	49,9	66,9	55,9	49,7	42,6	33,2	26,2	22,3	53,1	43,6	38,2	32,1	24,0	17,9	14,5	3,6	
	50,6	68,7	57,4	51,0	43,7	34,1	26,9	22,9	54,6	44,8	39,3	33,0	24,7	18,4	14,9	8,7	1 _ 1
0,200 205	51,2	70,5	58,9	52,2	44,9	35,0	27,6	23,5	56,1	46,1	40,3	33,9	25,3	18,9	15,3	3,8	1,5 (r,78 m)
210	51,8 52,5	72,2 74,0	60,4	53,6	46,0	35,9 36,7	28,2	24,1 24,6	57,6	47,3 48,5	41,4	34,8 35,8	26,0 26,7	19,4 19,9	15,8	3,9 8,9	0,8
215	53.1	75,7	63,3	56,2	48,2	37,6	29,6	25,2	60,5	49,8	43,6	36,7	27,4	20,4	16,6	4,0	"
220	53,7	77,5	64,8	57,5	49,3	38,5	30,3	25,8	62,0	51,0	44,7	37,6	28,1	21,0	17,1	4,1	
0,225	54,8	79,3	66,2	58,8	50,5	39,3	31,0	26,4	63,5	52,2	45,7	38,5	28,8	21,5	17,5	4,2	1,4
230	54.9	0,18	67,7	60,1	51,6	40,2	31,7	27,0	65,0	53,4	46,8	39,4	29,5	22,0	17,9	4,3	(1,82 m)
235	55,5	82,8	69,2	61,4	52,7	41,1	32,4	27,6	66,5	54,7	47,9	40,3	30,2	22,5	18,3	4,4	
240 245	56,1 56,7	84,5 86,3	70,6 72,1	62,7 64,0	53,8	42,0	33,1	28,2 28,8	68,0	55,9	49,0	41,2 42,1	30,9 31,6	23,0 23,6	18,8 19,2	4,5	1
1	1				54,9	1			69,4	57,1	50,1	1	1 .		•		
0,250	57,8	88,1	73,6	65,3	56,1	43,7	34,4	29,3	70,9	58,3	51,1	43,0	32,2	24,1	19,6	4,7	(1.86 m)
	•	•	•	•	•	•	•	•	•	:	•	•	•	•	•	•	

Abs. Adm. Sp. p = 6 Kgr. od. Atm.

iche			F	üllı	-	<u>l,</u> (re		-			i. Atm illu		<i>l₁</i> (re	duc.)	<u></u>	Subtr.	2C″u.C,
Wirksame Kolbenfliche	Kolben- Durchmesser	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	0,20		0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	Compr. Latg.	bei 1/7
2 M	D D	In	dicirte	Leist	mg N	in P	ferdekr	aft		Netto-	Leistur	g Na	in Pfe	rdekra	ft	pro c=1m	= 0,10 (gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.					pro 1	Meter	Kolb	engesc	hwindi	gkeit					Pfdk.	Kgr.
0,250 255	57 p 57 p 58,4	88,1 89,8	73,6 75,1	65,3 66,6	56,1 57,2	43,7 44,6	34,4 35,1	29,3 29,9	70,9 72,4	58,3 59,6	51,1 52,2	43,0 43,9	32,2 32,9	24,1 24,6	19,6	4,7 4,8	1,3 (bei
260 265	59.0	91,6 93,4	76,5 78,0	67,9 69,2	58,3 59,4	45,5 46,3	35,8 3 6,5	30,5 31,1	73,9 75,4	60,8 62,1	53,3 54,4	44,9 45,8	33,6 34,3	25,1 25,6	20,5 20,9	4,9 5,0	1,86 m) 8,6
270 0,275	59,5 60,1	95,1 96,9	79,5 81,0	70,5 71,9	60,6 61,7	47,2 48,1	37,2 37,9	31,7 32,3	76,9 78,4	63,3 64,6	55,5 56,5	46,7 47,6	35,0 35,7	26,2 26,7	21,4	5,1 5,2	1,2
280 285	60,6 61,1	98,6 100,4	82,4 83,9	73, ² 74,5	62,8 63,9	49,0 49,8	38,6 39,3	32,9 33,5	79,9 81,4	65,8 67,0	57,6 58,7	48,5	36,4 37,1	27,3 27,8	22,2	5,2 5,8	1,90 m)
290 295	61,7 62,3	102,2 103,9	85,4 86,8	75,8 77,1	65,0 66,2	50,7 51,6	40,0 40,6	34,1 34,6	82,9 84,4	68,3 69,5	59,8 60,9	50,4 51,3	37,8 38,5	28,3 28,8	23,1 23,6	5,4 5,5	
0,300	62,1 63,8	105,7	88,3	78,4	67,3	52,5	41,3	35,2	86,0	70,7	62,0	52,3	39,2	29,3	24,0	5,6	1,1
310 320	64,8	109,2	91,3 94,2	81,0 83,6	69,5 71,8	54,2 56,0	42,7 44,1	36,4 37,5	89,0 92,0	73,2 75,7 78,2	64,2 66,4	54,1 56,0	40,6 42,0	30,4 31,5	24,8 25,7	5,8 6,0	(1,93 m)
330 340	65,s 66,s	116,2	97,1 100,1	86, ₂ 88,8	74,0 76,2	57,7 59,5	45,5 46,8	38,7 39,9	95,0 98,1	80,7	68,6 70,8	57,8 59,7	43,4 44,8	32,5 33,6	26,6 27,4	6,2 6,4	
0,350 360	67,7 68,7	123,3 126,8	103,0 106,0	91,4 94,0	78,5 80,7	61,2 63,0	48,2 49,6	41,0 42,2	101,1 104,1	83,2 85,7	73,0 75,1	61,5 63,4	46,2 47,6	34,6 35,7	28,3 29,2	6,6 6,8	1,1 (s,∞ m)
370 380	69,7 70,6	130,3 133,8	108,9	96,6 99,2	83,0 85,2	64,7 66,5	51,0 52,4	43,4 44,6	107,1	88,2 90,7	77,3 79,5	65,2 67,1	49,0 50,4	36,8 37,8	30,1 30,9	7,0 7,2	
390 0,400	71,5 72,4	137,4	114,8	101,9	87,4 89,7	68,2 70,0	53,7 55,1	45,7 46,9	113,2 116,2	93,2 95,7	81,7 83,9	69,0 70,8	51,8 53,2	38,9 40,0	31,8 32,7	7,4 7,5	1.0
410 420	73,s 74,s	144,4 148,0	120,7	107,1	92,0 94,8	71,7 73,5	56,5 57,9	48,1 49,3	119,3 122,3	98,2 100,8	86, ₂ 88, ₄	72,7 74,6	54,7 56,1	41,0 42,1	33,6 34,5	7,7 7,9	1,0 (2,06 m) 8,3
430 440	75,1 76,0	151,5 155,0	126,6 129,5	112,3	96,4 98,7	75,2 77,0	59,2 60,6	50,4 51,6	125,4 128,4	10 3, 3 105,8	90,6 92,8	76,5 78,3	57,5 58,9	43,2 44,3	35,4 36,3	8,1 8,8	
0,450 460	76,8 77,1	158,5 162,0	132,5 135,4	117,5 120,2	100,9	78,7 80,5	62,0 63,4	52,8 53,9	131,5 134,6	108,3	95,0 97,3	80,2 82,1	60,3 61,8	45,3 46,4	37,1 38,0	8,5 8,7	(3,13 m)
470 480	78,5 79,3	165,5 169,1	138,3 141,3	122,8	105,4	82,2 84,0	64,8 66,1	55,1 56,3	137,6	113,4	99,5 IOI,7	84,0 85,9	63,2 64,6	47,5 48,6	38,9 39,8	8,9 9,0	.,,
490	80,2	172,6	144,2	128,0	109,9	85,7	67,5	57,5	143,7	118,4	103,9	87,7	66,0	49,7	40,7	9,2	
0,500 510	81,0 81,8	176,1 179,7	147,2	130,6 133,2	112,1	87,5 89,2	68,9 70,2	58,7 59,8	146,8	121,0	106,1	89,6 91,5	67,5 68,9	50,7 51,8	41,6 42,5	9,4 9,6	0,9 (2,17 m)
520 530 540	82,6 83,4	183,2 186,7 190,2	153,1 156,0	135,8	116,6	91,0 92,7	71,6 73,0	61,0 62,2	152,8 155,8	128,5	110,5	93,3 95,2	70,3 71,7	52,9	43,4	9,8 10,0 10,2	
0,550	84,2 84,9	193,7	159,0	141,0	121,1	94,5 96,2	74.4 75,8	63,3 64,5	158,8	131,0	114,9	97,1 98,9	73,1 74,5	55,0 56,1	45,1 46,0	10,4	0,9
560 570	85,7 86,5	197,3 200,8	164,8 167,8	146,3 148,9	125,6	98,0 99,7	77,1 78,5	65,7 66,8	164,9 167,9	1 36,0 1 38, 5	119,3	100,8	75,9 77,3	57,2 58,2	46,9 47,8	10,5 10,7	(2,22 m)
580 590	87,2 88,0	204,3 207,8	170,7 173,7	151,5 154,1	130,1	101,5	79,9 81,3	68,0 69,2	170,9 173,9	141,0	123,7	104,5 106,4	78,7 80,1	59,3 60,4	48,6 49,5	10,9 11,1	
0,600 620	88,7 90,2	211,4 218,4	176,6 182,5	156,7 161,9	134,6 139,1	104,9 108,4	82,6 85,4	70,4 72,7	177,0 183,1	146,0 151,0	128,1 132,5	108,2	81,5 84,4	61,4 63,6	50,4 52,2	11,3 11,7	0,8 (2,26 m)
640 660	91,6 98,0	225,5 232,5	188,4 194,3	167,2 172,4	143,6 148,1	111,9 115,4	\$8,1 90,9	75,1 77,4	189,1	156,0 161,0	136,9		87,2 90,0	65,7 67,8	54,0 55,8	12,0 12,4	8,1
680 0,700	94, <u>a</u> 95,8	239,6 246,6	200,2 206,1	177,6 182,8	152,5	118,9	93,6 96,4	79,8 82,1	201,3	166,0		123,1	92,9 95,7	70,0 72,1	57,5 59,3	12,8 18,2	0,8
720 740	97 a 98,5	253,7 260,7	212,0 217,9	188,0 193,3	161,5	125,9	99,1	84,5	213,4	176,0	154,6	130,6	98,5 101,3	74,3 76,4	61,1 62,9	18,6 13,9	(2,34 m)
760 780	99,8 101,1	267,8 274,8	223,8	198,5 203,7	170,5 175,0	132,9 136,4	104,6	89,2 91,5	225,5 231,6	186,0		138,1	104,2	78,5 80,7	64,7	14,8 14,7	
0,800	102,4	281,8 288,9	235,5	209,0	179,4	139,9	110,2	93,8	237,7	196,1	172,2	145,6	109,8	82,8	68,2	15,0	0,7
820 840 860	103,7 105,0	295,9	247,3	214,2 219,4	183,9 188,4	146,9	112,9 115,7 118,4		249,8	206,2		149,3	115,5	85,0 87,2	70,0	15,4 15,8 16,2	(2,41 m)
880		310,0	253,2 259,1	224,6 229,8	192,9	150,4	121,2	103,2	255,9 262,0	211,2	189,9	156,8	118,4	89,3 91,5	73,5 75,3	16,6	
0,900 920	108,6 109,8	317,1 324,1	265,0 270,9	235,1 240,3	201,9 206,4	157,4	123,9 126,7	105,6	268,1 274,1	221,2 226,3		164,3 168,0	124,1 126,9	93,7 95,8	77,1 78,9	16,9 17,3	O,7 (2,47 m)
940 960	111,0 112,2	331,s 338,s	276,8	245,5 250,7	210,9	164,4	129,4 132,2	112,6	280,2 286,3		203,1	171,7	129,8	98,0 100,2	80,7 82,5	17,7 18,1	
980 1,000	113,4 114,5	345,3 352,3	288,5 294,4	255,9 261,2	219,9	171,4	134,9		292,4 298,5	24I,4 246,4	212,0	179,2	135,5 138,3	102,4	84,3 86,1	18,5 18,8	0,6
			- "	,	-,							,	- "	"			(2,5° m) 7,9
61	i	I	l	l		l	l	l	l	ļ	l	I		i	l	I	1

Zweicylinder-Condensations-Maschinen (mit Doppelsteuerung und Dampfhemd). Abs. Adm. Sp. $p = \mathbb{G}^{1/2}$ Kgr. od. Atm.

	Ohn	e (geh	eizten)	Receiv	ver.					Mi	t (geh	eiztem)	Recei	ver.	
Füll / =	0,20	0,15	υ,1 25	0,10	0.07	0,05	0,04	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	$=\frac{I_{i}}{I}$ (reduc.)
N_i od. N_i min. =	0,96	0,95	0,95	0,95	0,94	0,92	0,90	1,06	1,06	1,06	1,07	1,09	1,12	1,14	=N, od. N, max.
$C_i'=$	6,4	5,8	5,6	5,3	5,0	4,9	5,0	6,2	5,6	5,2	4,8	4,6	4,4	i "'-	$=C'_{i}$
$xC_{i}^{"}=$	٠,	5,3	5,1	4,9	4,7	4,6	4,5							l	= sC;"
$\min_{x} C_i'' =$	4,6	4,2	4,1	3,9	3,7	3,6	3,6								$=xC_i''$ min.

 xC_t'' min. gilt für ganz exacte Maschinen, bei welchen C_t''' beiläufig die Hälfte der tabellar. Angaben für gewöhnl. Maschinen betragen kana.

	Fü	r <i>N</i> ′	= 1/4 //	ohne /	Spann.	-Abfal	1:	Für $N' = \frac{1}{6}N$ ohne SpannAbfall:
		bei	(norma) / /=	0,008	0,065	0,077	bei (normal) 1/2 = 0,008 0,005 0,077 0,070
Corr.	wenn	R:	= 0,1 V	'; " =	0,31	0,29	0,27	Rec. Woolf $v = 0.37 \mid 0.35 \mid 0.32 \mid 0.30 \mid$
Woolf-	,,,	R:	= 3/4 v	v =	0,34	0,32	0,30	Compound(max) $V = \begin{pmatrix} 0.52 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0.49 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0.46 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0.42 \end{pmatrix} R = v \text{ bis } V$
Masch.	,,	R =	= v;	$\overset{v}{\mathcal{V}} =$	0,36	0,33	0,31	", event, $V = 0,42 \mid 0,40 \mid 0,37 \mid 0,34 \mid$
					•	•		(diesfalls $N' < \frac{1}{2}N$).

Eche Eche	.g.		Fΰ	illu	ng	4 (re	duc.)			Fΰ	illu	ng	1, (re	duc.)		Subtr.	c, u.C.
Wirksame Kolbenfliche	Kolben- urchmesser	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	Compr. Latg.	bei 1/7 = 0,10
0	Đ	ln	dicirte	Leist	ung N							ng Na	in Pfe	rdekra	ft	pro c = 1 m	1 I
Qu.Met.	Centm.			,		pro	I Mete	r Kol	enges	hwind	igkeit	,				Pfdk.	Kgr.
0,065 068 071	29,2 29,9 30,5	24,8 25,9 27,1	20,8 21,7 22,7	18,4 19,3 20,1	15,8 16,6 17,3	12,4 13,0 13,5	9,8 10,2 10,7	8,4 8,7 9,1	18,5 19,4 20,3	15,2 15,9 16,7	13,2 13,9 14,5	11,1 11,6 12,2	8,2 8,6 9,0	6,0 6,4 6,7	4,9 5,1 5,4	1,3 1,4 1,4	2,6 (bei c = 1,50 m)
074 077	31,2 31,8	28,2 29,3	23,6 24,6	21,8	18,0 18,8	14,1 14,7	11,1	9,5 9,9	21,2 22,2	17,4 18,2	15,2 15,9	12,7	9,5	7,0 7,3	5,6 5,9	1,5 1,5	9,5
0,080 084 088 092 096	32,4 33,2 34,0 34,7 35,5	30,5 32,0 33,5 35,1 36,6	25,5 26,8 28,1 29,4 30,7	22,7 23,8 24,9 26,1 27,2	19,5 20,5 21,4 22,4 23,4	15,2 16,0 16,7 17,5 18,3	12,0 12,6 13,2 13,8 14,4	10,3 10,8 11,3 11,8 12,3	23,1 24,3 25,5 26,8 28,0	18,9 20,0 21,0 22,0 23,0	16,5 17,4 18,3 19,2 20,1	13,9 14,6 15,4 16,2 16,9	10,3 10,9 11,5 12,0 12,6	7,6 8,0 8,5 8,9 9,3	6,2 6,5 6,9 7,2 7,6	1,6 1,7 1,8 1,9	2,3 (1.56 m)
0,100 105 110 115 120	36,2 37,1 38,0 38,8 39,1	38,1 40,0 41,9 43,9 45,8	31,9 33,4 35,0 36,6 38,2	28,4 29,8 31,2 32,6 34,0	24,4 25,6 26,8 28,0 29,2	19,0 20,0 20,9 21,9 22,8	15,0 15,8 16,5 17,3 18,0	12,9 13,5 14,1 14,8 15,4	29,2 30,8 32,4 34,0 35,5	24,0 25,3 26,6 27,9 29,2	21,0 22,2 23,3 24,4 25,6	17,7 18,6 19,6 20,6 21,5	13,2 13,9 14,6 15,3 16,1	9,8 10,3 10,9 11,4	7,9 8,4 8,8 9,3 9,8	2,0 2,1 2,2 2,3 2,4	2,0 (1,63 m)
0,125 130 135 140 145	40,5 41,3 42,1 42,8 43,6	47,7 49,6 51,5 53,4 55,3	39,8 41,4 43,0 44,6 46,2	35,5 36,9 38,3 39,7 41,1	30,5 31,7 32,9 34,1 35,3	23,8 24,7 25,7 26,6 27,6	18,8 19,5 20,3 21,0 21,8	16,1 16,7 17,3 18,0	37,1 38,7 40,3 41,8 43,4	30,5 31,8 33,1 34,4 35,7	26,7 27,9 29,0 30,1 31,3	22,5 23,5 24,4 25,4 26,4	16,8 17,5 18,3 19,0	12,5 13,1 13,6 14,2	10,2 10,7 11,1 11,6 12,1	2,5 2,6 2,7 2,8 2,9	1,8 (1,69 m) 8,9
0,150 155 160 165 170	44,4 45,1 45,8 46,5 47,2	57,2 59,1 61,0 62,9 64,8	47,9 49,5 51,1 52,7 54,3	42,5 43,9 45,4 46,8 48,2	36,5 37,7 39,0 40,2 41,4	28,6 29,5 30,5 31,4 32,4	22,6 23,3 24,1 24,8 25,6	19,3 19,9 20,6 21,2 21,8	45,0 46,5 48,1 49,7 51,3	37,1 38;4 39,7 41,0 42,3	32,5 33,6 34,8 36,0 37,1	27,3 28,3 29,3 30,3 31,2	20,5 21,2 22,0 22,7 23,5	15,3 15,9 16,4 17,0	12,5 13,0 13,4 13,9 14,4	3,0 8,1 3,2 3,8 3,4	1,6 (1,75 m)
0,175 180 185 190 195	47,9 48,6 49,3 49,9 50,6	66,7 68,6 70,6 72,5 74,4	55,9 57,5 59,1 60,7 62,3	49,6 51,0 52,5 53,9 55,3	42,6 43,8 45,1 46,3 47,5	33,3 34,3 35,2 36,2 37,1	26,3 27,1 27,8 28,6 29,3	22,5 23,1 23,8 24,4 25,0	52,9 54,5 56,1 57,7 59,3	43,7 45,0 46,3 47,6 48,9	38,3 39,4 40,6 41,8 42,9	32,2 33,2 34,2 35,2 36,1	24,2 25,0 25,7 26,4 27,2	18,1 18,7 19,3 19,8 20,4	14,8 15,3 15,8 16,3 16,7	3,5 3,6 3,7 3,8 3,9	1,5 (1,80 m)
0,200 205 210 215 220	51,2 51,8 52,5 53,1 53,7	76,2 78,2 80,1 82,0 83,9	63,8 65,4 67,0 68,6 70,2	56,7 58,1 59,5 61,0 62,4	48,7 49,9 51,1 52,4 53,6	38,1 39,0 40,0 40,9 41,9	30,1 30,8 31,6 32,3 33,1	25,7 26,3 27,0 27,6 28,3	61,0 62,6 64,2 65,8 67,4	50,3 51,6 53,0 54,3 55,6	45,3 46,4 47,6 48,8	37,1 38,1 39,1 40,1 41,1	27,9 28,7 29,4 30,2 30,9	21,5 21,5 22,1 22,7 23,2	17,2 17,6 18,1 18,6 19,1	4,0 4,1 4,2 4,3 4,4	1,4 (1,85 m) 8,6
0,225 230 235 240 245	54,3 54,9 55,5 56,1 56,7	85,8 87,7 89,6 91,5 93,4	71,8 73,4 75,0 76,6 78,2	63,8 65,2 66,6 68,1 69,5	54,8 56,0 57,2 58,5 59,7	42,8 43,8 44,7 45,7 46,6	33,8 34,6 35,3 36,1 36,8	28,9 29,5 30,2 30,8 31,5	69,0 70,6 72,2 73,8 75,5	57,0 58,3 59,6 61,0 62,3	49,9 51,1 52,3 53,5 54,6	42,1 43,1 44,1 45,1 46,1	31,7 32,4 33,2 33,9 34,7	23,8 24,4 25,0 25,5 26,1	19,5 20,0 20,5 20,9 21,4	4,5 4,6 4,7 4,8 4,9	1,2 (x,90 m)
0,250	و _م 57	95,3	79,8	70,9	60,9	47,6	37,6	32,2	77,1	63,6	55,8	47,1	35,5	26,7	21,9	5,0	1,2 (1,94 m)

I. Serie. D.

Abs. Adm. Sp. $p = 6^{1/2}$ Kgr. od. Atm.

ا ۾ ن	ğ		r:	llu	n ~	<i>I,</i> (red				T 2	11	n ~	l, .	due V			
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- irchmesser	0,20				-	duc.)	0.04	0.00		11 u		7 (re	Γ	0,04	Subtr. Compr.	2C"u.C.
Wir	Kolb			0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	0,20	لسنسا	0,125	0,10	0,07	0,05	L	Lstg. pro	= 0,10
0	D	Inc	licirte	Leistu	ng zvi		ferdekr		L			g c	in Pfe	rdekraí	t	c = 1 m	Masch.)
Qu.Met. 0,250	Centm.	05.0	50.9	700	60.0	pro 1		1	engesc			47.	25.5	26.5	27.0	Pfdk.	Kgr.
255	57,8 57,8	95,3 97,2	79,8 81,4	70,9 72,3	60,9 62,1	47,6 48,6	37,6 38,4	32,1 32,8	77,1	63,6 65,0	55,8 57,0	47,1	35,5 36,2	26,7 27,3	21,9	5,0 5,1	1,9 (bei
260 265	58,4 59,0	99,1 101,0	83,0 84,6	73,7 75,1	63,3 64,5	49,5 50,5	39,1 39,9	33,4 34,1	80,4 82,0	66,3	58,a	49,1 50,1	37,8 37,8	27,9 28,4	22,9 23,3	5,9 5,3	1,94 m) 8,4
270 0,275	59,s 60,1	102,9	86, ₂ 87,8	76,6 78,0	65,8 67,0	51,4 52,4	40,6	34,7	83,6 85,a	69,0	60,6	51,1	38,5	29,0	23,8	5,4 5,5	1,1
280	60 _{,6}	106,8	89,4	79,4 80,8	68,2	53,3	41,4 42,1	35,3 36,0	86,9	70,4 71,7	63,0	52,1 53,1	39,3 40,1	29,6 30,s	24,3 24,8	5,6	(1,9 8 m)
285 290	61,1 61,7	108,7	91,0 92,6	82,2	69,4 70,6	54,3 55,2	42,9 43,6	36,6 37,3	88,5 90,1	73,1 74,4	65,3	54,a 55,a	40,9 41,6	30,8	25,3 25,7	5,7 5,8	
295 0,300	62,3 62,7	112,5 114,4	94,2 95,8	83,6 85,0	71,9 73,0	56,2 57,1	44,4 45,1	37,9 38,6	91,7	75,8 77,1	66,5	56,2 57,2	42,4 43,1	31,9	26, 2 26,7	6,9 6,0	1,1
310 320	63,s 64,s	118,2 122,0	99,0 102,1	87,9 90,7	75,5 77,9	59,0 60,9	46,6 48,1	39,8	96,7 100,0	79,9 82,6	70,1	59,2 61,2	44,7 46,2	33,7 34,9	27,7 28,7	6,3	(3,01 m)
330 340	65,s 66,s	125,8	105,3	93,5 96,4	80,3 82,8	62,8	49,6	41,1	103,3	85,3 88,0	72,5 74,9	63,2	47,7	36,0	29,7	6,6	
0.350	67,7	129,6 133,4	111,7	99,2	85,2	64,7 66,6	51,1 52,6	43,7	106,5	90,7	77,3	65,3	49,3 50,8	37,3	30,6 31,6	6,8 7,0	1,0
360 370	68,1 69.1	137,2	114,9 118,1	102,1	87,7 90,1	68,5 70,4	54,1 55,6	46,2 47,5	113,1	93,5 96,2	82,0	68,3 70,3	52,4 53,9	39,5 40,7	32,6 33,5	7,3 7,4	(2,08 m)
380 39 0	70,8 71,5	144,8 148,7	121,3 124,5	107,7	92,5 95,0	72,3 74,2	57,1 58,6	48,8 50,1	119,7	98,9 101,6	86,8 89,a	72,4 75,4	55,4 57,0	41,9	34,5 35,5	7,6 7,8	
0,400	72.4	152,5	127,7	113,4	97.4	76,2	60,2	51,4	126,2	104,3	91,6	77.4	58,5	44,2	36,4	8,1	0,9
410 420	73,s 74,s	156,3 160,1	1 30,9 1 34,1	116,2	99,8 102,3	78,1 80,0	61,7 63,2	52,7 54,0	129,6 132,9	107,1	94,1 96,5	79,5 81,5	60,1 61,6	45,4 46,6	37,4 38,4	8,3 8,5	(2,14 m) 8,1
430 440	75,1 76,0	163,9 167,7	137,3 140,4	121,9	104,7	81,9 83,8	64,7	55,2 56,5	136,2 139,5	112,6	98,9	83,6 85,6	63,2 64,8	47,8 49,0	39,4 40,4	8,7 8,9	
0,450	76,8	171,5	143,6	127,6	109,6	85,7	67,7	57,8	142,8	118,1	103,7	87,7	66,3	50,2	41,4	9,1	0,9
460 470	77,1 78,5	175,3 179,2	146,8 150,0	130,4 133,2	112,0 114,4	87,6 89,5	69,2 70,7	59,1 60,4	146,2 149,5	120,8	106,2	89,7 91,8	67,9 69,4	51,4	42,4 43,4	9,3	(2,20 m)
480 490	79,s 80,s	183,0 186,8	153,2 156,4	136,1 138,9	116,9 119,3	91,4 93,3	72,2 73,7	61,6 62,9	152,8 156,1	126,3 129,1	111,0	93,8 95,9	71,0 72,6	53,7 54,9	44,4 45,4	9,7 9,9	
0,500 510	81,0	190,6	159,6	141,7	121,7	95,2	75,2	64,3	159,4	131,8	115,8	98,0	74,1	56,1	46,3	10,1 10,3	0,9
520	81,8 82,8	194,4	162,8 166,0	144,6	124,2	97,1	76,7 78,2	65,5	162,7 166,0	134,5 137,2	118,2	100 ₀ 0	75,7	57,3 58,5	47,3 48,3	10,5	(2,26 m)
530 540	83,4 84,2	202,0 205,8	169,2 172,4	150,2 153,1	129,0 131,5	100,9	79,7 81,2	68,1 69,4	169,3 172,5	140,0 142,7	123,0	104,0 106,0	78,7 80,3	59,7 60,8	49,3 50,2	10,7 10,9	
0,550 560	84,9 85,7	209,7 213,5	175,6 178,7	155,9 158,8	133,9 136,4	104,7 106,6	82,7 84,2	70,7 71,9	175,8 179,1	145,4 148,1	127,8	108,1	81,8 83,4	62,0 63,a	51,s 52,s	11,1 11,8	0,8 (2,31 m)
570	86.4	217,3	181,9	161,6	138,8	108,5	85,7	73,2	182,4	150,8	132,6	112,1	84,9	64,4	53,2	11,5	(-,3)
580 590	87,2 88,0	221,1 224,9	185,1	164,4 167,3	141,2	110,4	87,2 88,7	74,5 75,8	185,7 188,9	153,6 156,3	135,0	114,1	86,4 88,0	65,6	54,° 55,1	11,7 11,9	
0,600 620	88,7 90,3	228,7 236,3	191,5	170,1 175,8	146,1 151,0	114,2 118.1	90, 2 93,3	77,1	192,2 198,8	159,0 164,4	139,8 144,6	118,2	89,5 92,6	67,9 70,3	56,1 58,1	12,1 12,5	0,8
640 660	91,8	244,0 251,6	204,3	181,4	155,8		96,3	82,2 84,8	205,4	169,9	149,4	126,3	95,7 98,8	72,6	60,1 62,0	12,9 13,3	(2,35 m) 7,9
680	94,4	259,2	217,0	192,8	165,6	129,5	99,3 102,3	87,4	218,5	175,3 180,8	154,2 159,0	134,5	101,9	75,0 77,4	64,0	18,7	
0,700 720	95,8 97,2	266,8 274,4	223,4 229,8	198,4	170,4 175,3	133,3 137,1	105,3	90,0	225,1 231,7	186,2 191,7	163,8 168,6	138,5	105,0	79,7 82,1	66,0 67,9	14,1 14,5	0,7 (2,43 m)
740 760		282,1 289,7	236,2 242,6	209,8 215,5	180,2 185,1	140,9	111,3	95,1	238,3 244,9	197,1	173,4	146,7	111,2	84,5 86,9	69,9	14,9 15,8	["
780	101,1	297,3	248,9	221,1	189,9	148,5	117,3	100,2	251,4	208,0	183,0	154,8	117,4	89,2	73,8	15,7	
0,800 820	102,4 103,7		255,4 261,7	226,8 232,5	194,8 199,7	152,3 156,1	I 20,3 I 23,3	102,8	258,0 264,6	213,5	187,8 192,6	158,9 163,0	120,6 123,7	91,6 94,0	75,8 77,8	16,1 16,5	0,7 (2,51 m)
840 860	105,0	320,2 327,8	268,1 274,5	238,1	204,5	159,9 163,8	126,3 129,4		271,2	224,5 230,0	197,4	167,1	126,8	96,4 98,8	79,8 81,7	16,9 17,3	
880	107,4	335,4	280,9	249,5	214,3	167,6	132,4	113,1	284,4	235,4	207,1	175,3	133,0	101,2	83,7	17,7	
0,900 920	108,6	343,1 350,7	287,3 293,6	255,1 260,8	219,1 224,0	171,4	135,4 138,4	115,7		240,9 246,4	211,9	179,4 183,5	136,2	103,5	85,7 87,7	18,1 18,5	(2,57 m)
940	112,2	358,3 365,9	300,0 306,4	266,5 272,2	228,9 233,7	179,0	141,4	120,8	304,3 310,9	251,9 257,4	221,6 226,4	187,6	142,4 145,5	108,3	89,7 91,6	18,9 19,3	
980 1,000	113,4	373,5	312,8	277,8	238,6	186,6	147,4	125,9	317,5	262,8	231,3	195,8	148,6	113,1	93,6	19,7	
1,000	114,5	381,3	319,2	283,5	243,5	190,4	150,4	128,5	324,1	268,3	236,1	199,9	151,8	115,5	95,6	20,1	0,6 (2,62 m) 7,7
l	l		ĺ						l					l		l	1.7

Zweicylinder-Condensations-Maschinen (mit Doppelsteuerung und Dampfhemd), Abs. Adm. Sp. p = 3 Kgr. od. Atm.

	Ohn	e (geh	eizten)	Recei	ver.					M	it (geb	eiztem)	Rece	ver.	
Füll. $\frac{L}{7}$ =	0,30	0,15	0,125	0,10	0 07	0,05	0,04	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	= // (reduc.)
$N_{cod.N_{c}min.}=$	0,96	0,95	0,95	0,95	0,94	0,92	0,90	1,06	1,06	I,07	1,08	I,09	1,12	1,13	$=N_{\rm c}$ od. $N_{\rm c}$ max.
$C'_{i}=$	6,3	5,8	5,5	5,2	4,9	4,8	4,8	6,1	5,5	5,2	4,8	4,5	4,3	4,2	$=C_{i}$
$xC_i''=$	5,8	5,3	5,1	4,9	4,7	4,5	4,5						,		=xC,"
$\min x C_i'' =$	4,6	4,2	4,1	3,9	3,7	3,6	3,6								$= xC_i^{"}$ min.

 vC_t'' min. gilt für ganz exacte Maschinen, bei welchen C_t''' beiläufig die Hälfte der tabellar. Angaben für gewöhnl. Maschinen betragen kann

	Für N = 1/2 N ohne				Für $N' = \frac{1}{2}N$ ohne SpannAbfall:
	bei (normal) $\frac{I_i}{I}$ =	0,086	0,078	0,071	bei (normal) $\frac{l_1}{l} = 0.068 \mid 0.078 \mid 0.071 \mid 0.064 \mid$
Corr.	wenn $R = 0,1$ $V; \frac{v}{V} =$	0,29	0,28	0,26	Rec. Woolf $\frac{\sigma}{V}$ 0,35 0,33 0,31 0,29
Woolf-	$, R = \frac{3}{4} v; \frac{v}{V} =$	0,32	0,30	0,29	Compound(max) $\frac{v}{V}$ 0,50 0,48 0,44 0,41 $R = v$ bis V
Masch.	, $R = v$; $\frac{v}{V} =$	0,34	0,32	0,30	", event. $\frac{\sigma}{V} = 0,40 \mid 0,38 \mid 0,35 \mid 0,33 \mid 0$
					(diesfalls $N' < 1/2$ N).

Ame läche	:D- esser		F	üllı	ng	<u>√</u> , (re	duc.)			F	üllı	ng	<u> /,</u> (re	duc.)		Subtr.	3C,"u.C,
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	Compr. Lstg.	bei $\frac{l}{7}$ = 0.07
0	D	In	dicirt	e Leist	$\frac{N_0}{c}$	in P	ferdekr	aft		Netto-	Leistun	$g \frac{N_a}{c}$	in Pfe	rdekra	ft	pro c=1 m.	(gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.					pro 1	Meter	Kolb	engesc	hwindi	gkeit					Pídk.	Kgr.
0,065 068 071 074	29,2 29,9 30,5 31,2	26,7 27,9 29,1 30,4	22,4 23,4 24,4 25,4	19,9 20,8 21,7 22,6	17,1 17,9 18,7	13,4 14,0 14,6 15,3	10,6 11,1 11,6 12,1	9,1 9,5 9,9 10,3	20,0 21,0 22,0 23,0	16,5 17,3 18,1 18,9	14,4 15,1 15,8 16,6	12,1 12,7 13,3 13,9	9,0 9,5 9,9 10,4	6,7 7,0 7,4 7,7	5,4 5,7 6,0 6,3	1,4 1,5 1,5 1,6	2,6 (bei c = 1,56 m)
077 0,080	31,8	31,6 32,8	26,5 27,5	23,6	20,3 21,0	15,9 16,5	12,6	10,8	24,0 25,0	19,7	17,3 18,0	14,5	10,8	8,1 8,4	6,6 6,9	1,7	2,4
084 088 092 096	33,2 34,0 34,7 35,5	34,5 36,1 37,7 39,4	28,9 30,3 31,7 33,0	25,7 26,9 28,1 29,3	22,1 23,1 24,2 25,2	17,3 18,1 18,9 19,8	13,7 14,3 15,0 15,6	11,7 12,3 12,9 13,4	26,3 27,6 29,0 30,3	21,7 22,8 23,9 25,0	19,0 19,9 20,9 21,9	15,9 16,8 17,6 18,4	11,9 12,5 13,2 13,8	8,9 9,4 9,8 10,3	7,3 7,6 8,0 8,4	1,8 1,9 2,0 2,1	(1,62 m)
0,100 105 110 115 120	36,2 37,1 38,0 38,8 39,7	41,0 43,1 45,1 47,2 49,2	34,4 36,1 37,8 39,6 41,3	30,6 32,1 33,6 35,2 36,7	26,3 27,6 28,9 30,2 31,5	20,6 21,6 22,7 23,7 24,7	16,3 17,1 17,9 18,7 19,5	14,0 14,7 15,4 16,1 16,8	31,6 33,3 35,0 36,7 38,4	26,1 27,5 28,9 30,3 31,7	22,9 24,1 25,3 26,6 27,8	19,2 20,3 21,3 22,4 23,4	14,4 15,2 16,0 16,8 17,6	10,8 11,4 12,0 12,6 13,2	8,8 9,3 9,8 10,3 10,8	2,1 2,3 2 ,4 2,5 2,6	2,1 (1,69 m)
0,125 130 135 140 145	40,5 41,3 42,1 42,8 43,6	51,3 53,3 55,4 57,4 59,5	43,0 44,7 46,4 48,2 49,9	38,2 39,8 41,3 42,8 44,3	32,8 34,1 35,5 36,8 38,1	25,7 26,8 27,8 28,8 29,9	20,3 21,2 22,0 22,8 23,6	17,5 18,2 18,9 19,6 20,3	40,1 41,8 43,5 45,2 46,9	33,1 34,5 36,0 37,4 38,8	29,1 30,3 31,5 32,8 34,0	24,5 25,5 26,6 27,6 28,7	18,4 19,2 20,0 20,8 21,6	13,8 14,4 15,1 15,7 16,3	II,3 II,8 I2,3 I2,8 I3,3	2,7 2,8 2,9 3,0 3,1	1,8 (x,76 m) 8,4
0,150 155 160 165 170	44,4 45,1 45,8 46,5 47,2	61,5 63,6 65,6 67,7 69,7	51,6 53,3 55,0 56,8 58,5	45,9 47,4 48,9 50,5 52,0	39,4 40,7 42,0 43,4 44,7	30,9 31,9 32,9 34,0 35,0	24,4 25,3 26,1 26,9 27,7	20,9 21,6 22,3 23,0 23,7	48,7 50,4 52,1 53,8 55,5	40,2 41,6 43,0 44,5 45,9	35,3 36,5 37,8 39,0 40,3	29,7 30,8 31,9 32,9 34,0	22,4 23,2 24,0 24,8 25,6	16,8 17,5 18,1 18,7 19,3	13,9 14,4 14,9 15,4 15,9	3,2 3,3 3,4 3,5 3,6	1,6 (m e8, 1)
0,175 180 185 190 195	47,9 48,6 49,3 49,9 50,6	71,8 73,8 75,9 77,9 80,0	60,2 61,9 63,6 65,4 67,1	53,5 55,0 56,6 58,1 59,6	46,0 47,3 48,6 49,9 51,2	36,0 37,1 38,1 39,1 40,2	28,5 29,3 30,1 30,9 31,7	24,4 25,1 25,8 26,5 27,2	57,3 59,0 60,7 62,4 64,1	47,3 48,7 50,2 51,6 53,0	41,6 42,8 44,1 45,3 46,6	35,1 36,1 37,2 38,3 39,4	26,4 27,3 28,1 28,9 29,7	19,9 20,6 21,2 21,8 22,4	16,4 16,9 17,4 17,9 18,4	3,8 3,9 4,0 4,1 4,2	1,5 (1,87 m)
0,200 205 210 215 220	51,2 51,8 52,5 53,1 53,7	82,1 84,1 86,2 88,2 90,3	68,8 70,5 72,2 74,0 75,7	61,2 62,7 64,2 65,7 67,3	52,6 53,9 55,2 56,5 57,8	41,2 42,2 43,2 44,3 45,3	32,6 33,4 34,2 35,0 35,8	27,9 28,6 29,3 30,0 30,7	65,9 67,6 69,4 71,1 72,9	54,5 55,9 57,4 58,8 60,3	47,8 49,1 50,4 51,7 53,0	40,4 41,5 42,5 43,6 44,7	30,5 31,3 32,2 33,0 33,8	23,0 23,7 24,3 24,9 25,6	19,0 19,5 20,0 20,6 21,1	4,3	1,3 (x,02 m) 8,1
0,225 230 235 240 245	54,3 54,9 55,5 56,1 56,7	92,3 94,4 96,4 98,5 100,5	77,4 79,1 80,8 82,6 84,3	68,8 70,3 71,9 73,4 74,9	59,1 60,4 61,7 63,0 64,4	46,3 47,4 48,4 49,4 50,4	36,6 37,5 38,3 39,1 39,9	31,4 32,1 32,8 33,5 34,2	74,6 76,4 78,1 79,9 81,6	61,7 63,2 64,6 66,1 67,5	54,2 55,5 56,8 58,1 59,4	45,8 46,9 47,9 49,0 50,1	34,6 35,4 36,3 37,1 37,9	26,2 26,8 27,4 28,1 28,7	21,6 22,1 22,6 23,2 23,7	4,8 4,9 5,0 5,2 5,3	8,1 (1,97m)
0,250	57,3	102,6	86,0	76,4	65,7	51,5	40,7	34,9	83,3	68,9	60,6	51,2	38,7	29,3	24,2	5.4	1,2 (2,01 m)

Abs. Adm. Sp. p = 7 Kgr. od. Atm.

0,07 0,05 Li in Pferdek pro I Mete 51,5 40,7 52,5 41,5 53,5 43,2 55,6 44,0 55,6 44,8 57,7 45,6 58,7 46,4 59,7 47,2 60,7 48,0 61,8 48,9 63,8 50,5 65,9 52,1 67,9 53,8 70,0 55,4 74,1 59,7 76,2 60,3 78,2 61,9 80,3 63,6 82,4 65,2 88,4 66,8 88,5 70,1 90,6 71,7 92,7 73,3	raft er Kolt 34,9 35,6 36,3 37,7 38,4 39,1 39,8 40,5 41,2 41,9 43,3 44,7 46,1 47,5 48,9 50,3 51,7 53,1 54,5 55,8 60,0 61,4		Netto-		ــــــــــــــــــــــــــــــــــــــ	38,7 39,6 40,4 41,2 42,1 42,9 43,7 44,6 45,4 47,1 50,4 52,1 53,8 55,5 57,8 60,5 62,2	L.:		Subtr. Compr. Letg. pro c=1 m Pfdk. 5,4 5,5 5,6 5,7 5,8 5,9 6,0 6,1 6,8 6,4 6,7 6,9 7,1 7,3 7,5 7,7 7,9 8,1	2C".u.C. bei 7 =0,07 (gew. Masch. Kgr. 1,3 (bei c = 2,07 m) 7,8 1,2 (2,05 m) 1,0 (2,15 m)
pro I Meters 51,5 40,7 52,5 41,5 53,5 42,4 55,6 55,6 55,7 45,6 55,7 45,6 56,7 45,6 56,7 45,6 56,7 45,6 56,7 45,6 65,9 52,1 57,0 53,8 70,0 74,1 58,7 76,2 60,3 63,6 6	er Kolt 34,9 35,6 36,3 37,0 37,7 38,4 39,1 39,8 40,8 40,1 41,9 43,3 44,7 46,1 47,5 48,9 50,3 51,7 53,1 54,5 55,8 60,0 61,4	engesc 83,3 85,1 86,9 88,6 90,4 92,1 93,9 95,7 97,4 99,2 100,9 104,5 115,1 118,7 1122,2 125,8 129,3 136,4 140,0 143,6 147,1	hwindi 68,9 70,4 71,8 73,3 74,8 76,2 77,7 79,1 80,6 82,1 83,5 86,4 92,3 95,3 98,2 101,1 107,0 110,0 112,9 115,9 118,9	gkeit 60,6 61,9 63,2 64,5 65,7 67,0 68,3 69,6 70,9 72,2 73,4 76,0 78,6 81,2 83,8 86,4 89,0 91,6 94,2 96,7	51,2 52,3 53,4 54,5 55,5 56,6 57,7 58,8 59,9 61,9 62,1 64,3 66,5 68,7 70,9 73,1 75,3 77,5	38,7 39,6 40,4 41,2 42,1 42,9 43,7 44,6 45,4 47,1 50,4 52,1 53,8 55,5 57,8 60,5 62,2	29,3 30,6 31,2 31,8 32,5 33,1 33,7 34,4 35,7 37,6 38,2 39,5 40,8 42,1 43,4 44,7 46,6	24,2 24,8 25,8 25,8 26,4 26,9 27,4 27,9 28,5 29,5 30,6 31,7 32,7 33,8 34,9 35,9 37,9	c=1 m Pfdk. 5,4 5,5 5,6 5,7 5,8 5,9 6,0 6,1 6,4 6,7 6,9 7,1 7,3 7,5 7,7	(gew. Masch.) Kgr. 1,3 (bei c = c = s.oi m) 7,8 1,2 (2.05 m) 1,1 (2.08 m)
51,5 40,7 52,5 41,5 53,5 42,4 54,6 43,2 55,6 44,6 55,6 44,8 55,7 45,6 58,7 47,2 60,7 48,0 61,8 48,9 63,8 50,5 65,9 52,1 67,9 53,8 70,0 55,4 72,1 58,7 74,1 58,7 74,1 58,7 76,2 60,3 78,2 61,9 80,3 63,6 82,4 65,2 88,5 70,1 90,6 71,7 92,7 73,3	34,9 35,6 36,3 37,7 38,4 39,1 39,8 40,5 41,2 41,9 43,3 44,7 46,1 50,3 51,7 54,5 57,8 57,8 60,0 61,4	83,3 85,1 86,9 88,6 90,4 92,1 93,9 95,7 97,4 99,2 100,9 104,5 115,6 115,1 118,7 122,2 125,8 129,3 136,4 140,0 143,6	68,9 70,4 71,8 73,3 74,8 76,2 77,7 79,1 80,6 82,1 83,5 86,4 92,3 95,3 98,2 101,1 107,0 110,0 112,9 115,9 118,9	60,6 61,9 63,2 64,5 65,7 67,0 68,3 69,6 70,9 72,2 73,4 76,0 78,6 81,2 83,8 86,4 89,0 91,2 96,7	52,3 53,4 54,5 55,5 56,6 57,7 58,8 59,9 61,0 62,1 64,3 66,5 68,7 70,9 73,1 75,3 77,5	39,6 40,4 41,2 42,1 42,9 43,7 44,6 45,4 46,2 47,1 53,8 55,5 57,1 58,8 60,5 62,2	30,6 31,8 31,8 32,5 33,1 33,7 34,4 35,0 35,7 37,0 38,2 39,5 40,8 42,1 43,4 44,7 46,0	24,8 25,3 25,8 26,4 26,9 27,4 27,9 28,5 29,0 30,6 31,7 32,7 33,8 34,9 35,9 37,0 38,1	5,4 5,5 5,6 5,7 5,8 5,9 6,0 6,1 6,4 6,7 7,1 7,3 7,5 7,7,7	1,9 (bei c = s,or m) 7,8 1,9 (2,05 m) 1,1 (2,08 m)
52,5 41,5 53,5 42,4 53,6 43,2 55,6 44,8 57,7 45,6 58,7 46,4 58,7 46,4 50,7 48,0 63,8 50,5 65,9 52,1 67,9 53,8 70,0 55,4 72,1 58,7 76,2 60,3 78,2 60,3 78,2 60,3 78,2 60,3 63,6 82,4 65,2 84,4 66,8 86,5 70,1 90,6 71,7	35,6 36,3 37,0 37,7 38,4 39,1 40,5 41,2 41,9 43,3 44,7 46,1 47,5 48,9 50,3 51,7 54,5 57,2 58,6 60,0 61,4	85,1 86,9 88,6 90,4 92,1 93,9 95,7 97,4 99,2 100,9 104,5 108,0 111,6 115,1 118,7 122,2 125,8 129,3 132,9 136,4 140,0 143,6	70,4 71,8 73,3 74,8 76,2 77,7 79,1 80,6 82,1 83,5 86,4 92,3 95,3 98,2 101,1 107,0 110,0 112,9 115,9 118,9	61,9 63,2 64,5 65,7 67,0 68,3 69,6 70,9 72,2 73,4 76,0 78,6 81,2 83,8 86,4 89,0 91,6 94,2 96,7	52,3 53,4 54,5 55,5 56,6 57,7 58,8 59,9 61,0 62,1 64,3 66,5 68,7 70,9 73,1 75,3 77,5	39,6 40,4 41,2 42,1 42,9 43,7 44,6 45,4 46,2 47,1 53,8 55,5 57,1 58,8 60,5 62,2	30,6 31,8 31,8 32,5 33,1 33,7 34,4 35,0 35,7 37,0 38,2 39,5 40,8 42,1 43,4 44,7 46,0	24,8 25,3 25,8 26,4 26,9 27,4 27,9 28,5 29,0 30,6 31,7 32,7 33,8 34,9 35,9 37,0 38,1	5,5 5,6 5,7 5,9 6,0 6,1 6,3 6,4 6,4 6,7 7,1 7,5 7,5 7,7 7,9 8,1	(bei c = 2,01 m) 7,8 1,3 (2,05 m) 1,1 (2,08 m)
54,6 43,2 55,6 44,8 55,6 44,8 55,7 45,6 58,7 47,2 60,7 48,0 61,8 48,9 63,8 50,5 65,9 52,1 67,9 53,8 70,0 55,4 70,1 58,7 76,2 60,3 78,2 61,9 78,2 61,9 80,3 63,6 82,4 65,2 88,5 70,1 90,6 71,7	37,0 37,7 38,4 39,1 39,8 40,5 41,2 41,9 43,3 44,7 46,1 50,3 51,7 53,1 54,5 57,2 58,6 60,0 61,4	88,6 90,4 92,1 93,9 95,7 97,4 99,2 100,9 104,5 115,1 118,7 122,2 125,8 129,3 136,4 140,6 143,6	73,3 74,8 76,2 77,7 79,1 80,6 82,1 83,5 86,4 92,3 95,3 95,3 98,2 101,1 104,1 110,0 1112,9 115,9 118,9	64,5 65,7 67,0 68,3 69,6 70,9 72,2 73,4 76,0 78,6 81,2 83,8 86,4 89,0 91,2 94,2 96,7	54,5 55,5 56,6 57,7 58,8 59,9 61,0 62,1 64,3 66,5 70,9 73,1 75,3 77,5 79,7	41,2 42,1 42,9 43,7 44,6 45,4 46,2 47,1 50,4 52,1 53,8 55,5 57,1 58,8 60,5 62,2	31,a 31,8 32,5 33,1 33,7 34,4 35,0 35,7 37,0 38,2 39,5 40,8 42,1 43,4 44,7 46,0	25,8 26,4 26,9 27,4 27,9 28,5 29,0 29,5 30,6 31,7 32,7 33,8 34,9 35,9 37,0 38,1	5,7 5,8 5,9 6,0 6,1 6,3 6,4 6,7 6,9 7,1 7,5 7,5 7,7	1,9 (2,05 m)
56,6 44,8 57,7 45,6 58,7 46,4 59,7 47,2 60,7 48,0 63,8 50,5 65,9 52,1 67,9 53,8 70,0 55,4 72,1 58,7 76,2 60,3 78,2 61,9 80,3 63,6 82,4 65,2 82,4 65,2 84,4 66,8 88,5 70,1 90,6 71,7 92,7 73,3	38,4 39,1 39,8 40,5 41,2 41,9 43,3 44,7 46,1 47,5 48,9 50,3 51,7 54,5 57,2 58,6 60,0 61,4	92,1 93,9 95,7 97,4 99,2 100,9 104,5 111,6 115,1 118,7 122,2 125,8 129,3 132,9 136,4 140,0 143,6	76,2 77,7 79,1 80,6 82,1 83,5 86,4 92,3 95,3 98,2 101,1 107,0 110,0 112,9 115,9 118,9	67,0 68,3 69,6 70,9 72,2 73,4 76,0 78,6 81,2 83,8 86,4 89,0 91,6 94,2 96,7	56,6 57,7 58,8 59,9 61,0 62,1 64,3 66,5 68,7 70,9 73,1 75,3 77,5 79,7	42,9 43,7 44,6 45,4 46,2 47,1 48,7 50,4 52,1 53,8 55,5 57,1 58,8 60,5 62,2	31,8 32,5 33,1 33,7 34,4 35,0 35,7 37,0 38,2 39,5 40,8 42,1 43,4 44,7 46,0	26,9 27,4 27,9 28,5 29,0 29,5 30,6 31,7 32,7 33,8 34,9 35,9 37,0 38,1	5,9 6,0 6,1 6,8 6,4 6,7 6,9 7,1 7,3 7,5 7,7	1,2 (2,05 m) 1,1 (2,08 m)
57,7 45,6 58,7 46,4 58,7 47,2 60,7 48,0 61,8 48,9 63,8 50,5 65,9 52,1 67,9 53,8 70,0 55,4 70,1 58,7 76,2 60,3 78,2 61,9 80,3 63,6 82,4 65,2 84,4 66,8 88,5 70,1 90,6 71,7	39,1 39,8 40,5 41,2 41,9 43,3 44,7 46,1 47,5 48,9 50,3 51,7 53,1 54,5 57,2 58,6 60,0 61,4	93,9 95,7 97,4 99,2 100,9 104,5 111,6 115,1 118,7 122,2 125,8 129,3 132,9 136,4 140,0 143,6	77,7 79,1 80,6 82,1 83,5 86,4 92,3 95,3 98,2 101,1 107,0 110,0 112,9 115,9 118,9	68,3 69,6 70,9 72,2 73,4 76,0 78,6 81,2 83,8 86,4 89,0 91,6 94,2 96,7	57,7 58,8 59,9 61,0 62,1 64,3 66,5 68,7 70,9 73,1 75,3 77,5 79,7 81,9	43,7 44,6 45,4 46,2 47,1 48,7 50,4 52,1 53,8 55,5 57,1 58,8 60,5 62,2	33,1 33,7 34,4 35,0 35,7 37,0 38,2 39,5 40,8 42,1 43,4 44,7 46,0	27,4 27,9 28,5 29,0 29,5 30,6 31,7 32,7 33,8 34,9 35,9 37,0 38,1	6,0 6,1 6,8 6,4 6,7 6,9 7,1 7,3 7,5 7,7 7,9 8,1	1,1 (2,08 m)
59,7 47,2 60,7 48,0 61,8 48,9 63,8 50,5 65,9 52,1 67,9 53,8 70,0 55,4 72,1 57,0 74,1 58,7 76,2 60,3 78,2 61,9 80,3 63,6 82,4 65,8 84,4 66,8 84,4 66,8 88,5 70,1	40,5 41,2 41,9 43,3 44,7 46,1 47,5 48,9 50,3 51,7 53,1 54,5 57,2 58,6 60,0 61,4	97,4 99,2 100,9 104,5 108,0 111,6 115,1 118,7 122,2 125,8 129,3 136,4 140,0 143,6 147,1	80,6 82,1 83,5 86,4 92,3 95,3 98,2 101,1 104,1 107,0 110,0 112,9 115,9 118,9	70,9 72,2 73,4 76,6 81,2 83,8 86,4 89,0 91,6 94,2 96,7	59,9 61,0 62,1 64,3 66,5 70,9 73,1 75,3 77,5 79,7	45,4 46,2 47,1 48,7 50,4 52,1 53,8 55,5 57,1 58,8 60,5 62,2	34,4 35,0 35,7 37,0 38,2 39,5 40,8 42,1 43,4 44,7 46,0	28,5 29,0 29,5 30,6 31,7 32,7 33,8 34,9 35,9 37,0 38,1	6,8 6,4 6,4 6,7 6,9 7,1 7,3 7,5 7,7 7,9 8,1	(2,08m) 1,0
61,8 48,9 63,8 50,5 65,9 52,1 67,9 53,8 70,0 55,4 72,1 57,0 74,1 58,7 76,2 60,3 78,2 61,9 80,3 63,6 82,4 65,2 84,4 66,8 88,5 70,1 90,6 71,7	41,9 43,3 44,7 46,1 47,5 48,9 50,3 51,7 53,1 54,5 55,8 60,0 61,4	100,9 104,5 108,0 111,6 115,1 118,7 122,2 125,8 129,3 132,9 136,4 140,0 143,6	83,5 86,4 89,4 92,3 95,3 98,2 101,1 107,0 110,0 112,9 115,9 118,9	73,4 76,0 78,6 81,2 83,8 86,4 89,0 91,6 94,2 96,7	62,1 64,3 66,5 68,7 70,9 73,1 75,3 77,5 79,7 81,9	47,1 48,7 50,4 52,1 53,8 55,5 57,1 58,8 60,5 62,2	35,7 37,0 38,2 39,5 40,8 42,1 43,4 44,7 46,0	29,5 30,6 31,7 32,7 33,8 34,9 35,9 37,0 38,1	6,4 6,7 6,9 7,1 7,3 7,5 7,7 7,9 8,1	(2,08m) 1,0
65,9 52,1 67,9 53,8 70,0 55,4 72,1 57,0 74,1 58,7 76,2 60,3 78,2 61,9 80,3 63,6 82,4 65,2 84,4 66,8 88,5 70,1 90,6 71,7 92,7 73,3	44,7 46,1 47,5 48,9 50,3 51,7 53,1 54,5 55,8 60,0 61,4	108,0 111,6 115,1 118,7 122,2 125,8 129,3 132,9 136,4 140,0 143,6 147,1	89,4 92,3 95,3 98,2 101,1 104,1 107,0 110,0 112,9 115,9 118,9	78,6 81,2 83,8 86,4 89,0 91,6 94,2 96,7	66,5 68,7 70,9 73,1 75,3 77,5 79,7 81,9	50,4 52,1 53,8 55,5 57,1 58,8 60,5 62,2	37,0 38,2 39,5 40,8 42,1 43,4 44,7 46,0	31,7 32,7 33,8 34,9 35,9 37,0 38,1	6,9 7,1 7,3 7,5 7,7 7,9 8,1	1,0
70,0 55,4 72,1 57,0 74,1 58,7 76,2 60,3 78,2 61,9 80,3 63,6 82,4 65,8 84,4 66,8 88,5 70,1 90,6 71,7	46,1 47,5 48,9 50,3 51,1 54,5 55,8 57,2 58,6 60,0 61,4	115,1 118,7 122,2 125,8 129,3 132,9 136,4 140,0 143,6 147,1	95,3 98,2 101,1 104,1 107,0 110,0 112,9 115,9 118,9	83,8 86,4 89,0 91,6 94,2 96,7	70,9 73,1 75,3 77,5 79,7 81,9	52,1 53,8 55,5 57,1 58,8 60,5 62,2	39,5 40,8 42,1 43,4 44,7 46,0	32,7 33,8 34,9 35,9 37,0 38,1	7,1 7,3 7,5 7,7 7,9 8,1	
72,1 57,0 74,1 58,7 76,2 60,3 78,2 61,9 80,3 63,6 82,4 65,8 8 84,4 66,8 8 86,5 70,1 90,6 71,7	48,9 50,3 51,7 53,1 54,5 55,8 57,2 58,6 60,0 61,4	122,2 125,8 129,3 132,9 136,4 140,0 143,6 147,1	101,1 104,1 107,0 110,0 112,9 115,9 118,9	89,0 91,6 94,2 96,7	75,3 77,5 79,7 81,9	55,5 57,1 58,8 60,5 62,2	42,1 43,4 44,7 46,0	34,9 35,9 37,0 38,1	7,5 7,7 7,9 8,1	
76,2 60,3 78,2 61,9 80,3 63,6 84,4 65,8 88,4 66,8 88,5 70,1 90,6 71,7	51,7 53,1 54,5 55,8 57,2 58,6 60,0 61,4	125,8 129,3 132,9 136,4 140,0 143,6 147,1	104,1 107,0 110,0 112,9 115,9 118,9	91,6 94,2 96,7 99,4	77,5 79,7 81,9	58,8 60,5 62,2	44,7 46,0	37,° 38,1	7,9 8,1	(-,-,-,
80,3 63,6 82,4 65,2 84,4 66,8 86,5 68,4 88,5 70,1 90,6 71,7 92,7 73,3	54,5 55,8 57,2 58,6 60,0 61,4	132,9 136,4 140,0 143,6 147,1	110,0 112,9 115,9 118,9	96,7 99,4	81,9	62,2				, ,
8 84,4 66,8 86,5 68,4 88,5 70,1 90,6 71,7 92,7 73,3	57,2 58,6 60,0 61,4	140,0 143,6 147,1	115,9		1 Q.	6-0		771.	8,8	
86,5 68,4 88,5 70,1 90,6 71,7 92,7 73,3	60,0 61,4	147,1			86,3	63,8 65,5	48,5 49,8	40,2 41,3	8,6 8,8	0,9 (2,23 m)
92,7 73,3	61,4	150.7	121,0	104,6	88,5 90,7	68,9	51,1 52,4	42,4 43,5	9,0 9,2	7,8
	62,8	1	124,8	109,9	93,0	70,6	53,7	44,6	9,4 9,6	0,9
94,7 75,0	64,2	154,3	130,8	115,1	95,2 97,4	72,3	55,0 56,3	45,7 46,8	9,9	(2,28 m)
98,8 78,2	67,0	161,5	133,7	117,7	99,6	75,7 77,4	57,6 58,9	47,9 49,0	10,1	
102,9 81,5	69,8	168,6 172,2	139,7	123,0	104,1	79,1 80,8	60,2	50,1	10,5	0,8
105,0 83,1 107,1 84,7	72,6	175,7	145,6 148,5	128,2	108,5	82,5 84,2	62,8 64,1	52,2 53,2	11,0 11,2	(2,34 m)
109,1 86,4 111,2 88,0		182,8 186,3	151,4	133,3 135,9	112,9	85,8 87,5	65,4 66,6	54,3 55,4	11,4 11,6	
113,2 89,6 115,3 91,2		189,8 193,4	157,3 160,2	138,5	117,3	89,2 90,9	67,9 69,2	5 6, 5	11,8 12,0	(2,19 m)
117,4 92,9 119,4 94,5	79,6	196,9	163,2	143,6	121,7	92,5	70,5 71,8	58,6 59,7	12,2 12,4	
121,5 96,1	82,4	204,0	169,0	148,8	126,0	95,9	73,0	60,7	12,6	
0 101 7,7 101	86,6	214,6	172,0	151,4	132,7	100,9	76,9	64,0	13,3	0,7 (2,44 m)
135,9 107,5	92,1	228,8	189,6	167,0	137,1	107,7	79,5 82,1	68,3	18,8 14,2	7,4
1			195,5	172,2	145,9	111,0	84,7 87.3	1	14,6 15.0	0,7
148,3 117,3	100,5	250,I	207,3	182,6	154,7	117,8	89,9	74,8	15,5	(2,52 m)
156,5 123,8	106,1	264,3	219,1	193,0	163,5	124,5	95,0	79,1	16,3	
164,7 130,3	111,7	278,5	230,9	203,4	172,4	131,3	100,2	83,4	17,2	0,7
173,0 136,9	117,3	292,8	242,7	213,8	181,2	138,1	105,4	87,8	18,1	(2,60 m)
						141,5 144,9	108,0	89,9 92,1	18,5 18,9	
					194,6 199,0	148,3	113,2 115,8	94,3 96,5	19,3 19,8	0,7 (2,66 m)
193,6 153,2	131,2	328,5	272,3	240,0	203,4	155,1	118,5	98,7	20,2	
201,8 159,7	1 36,8	342,8	284,2	250,5	212,3	161,9	123,7	103,0	21,1	0.4
	139,6	349,8	290,1	255,6	210,7	105,3	120,2	105,2	¥1,5	0,6 (2,72 m) 7,2
	127,7 101,6 131,8 104,3 135,9 107,5 140,0 110,8 148,3 117,3 152,4 120,6 152,4 120,6 156,5 123,8 160,6 127,1 164,7 130,3 168,8 133,6 173,0 136,9 177,1 140,1 3 181,2 143,4 5 185,3 146,6 8 189,4 149,9 1 193,6 153,2 3 197,7 156,4 201,8 159,7	0 127,7 101,0 86,6 131,8 104,3 89,3 135,9 107,5 92,1 7 140,0 110,8 94,9 144,1 114,1 97,7 148,3 117,3 100,5 5 152,4 120,6 103,3 156,5 123,8 106,1 160,6 127,1 108,9 164,7 130,3 111,7 5 168,8 133,6 114,5 173,0 136,9 117,3 177,1 140,1 120,1 3 181,2 143,4 122,8 5 185,3 146,6 125,6 8 189,4 149,9 128,4 1 193,6 123,2 131,2 3 197,7 156,4 134,0 5 201,8 159,7 136,8	7 123,5 97,8 83,8 207,5 127,7 101,0 86,6 214,6 a 131,8 104,3 89,3 221,7 140,5 110,8 94,9 235,9 144,1 114,1 97,7 243,0 a 148,3 117,3 100,5 250,1 152,4 120,6 103,3 257,2 156,5 123,8 106,1 264,3 160,6 127,1 108,9 271,4 164,7 130,3 111,7 278,5 168,8 133,6 114,5 285,6 173,0 136,9 117,3 292,8 177,1 140,1 120,1 299,9 181,2 143,4 122,8 307,1 185,3 144,4 122,8 307,1 185,3 146,6 125,6 314,2 185,4 149,9 128,4 321,3 193,6 153,2 131,2 328,5 197,7 156,4 134,0 335,6 197,7 156,4 134,0 335,6 134,2 335,6 201,8 159,7 136,8 342,8	7 123,5 97,8 83,8 207,5 172,0 86,6 214,6 177,9 101,0 86,6 214,6 177,9 131,8 104,3 89,3 221,7 183,7 140,0 110,8 94,9 235,9 195,5 144,1 114,1 97,7 243,0 201,4 148,3 117,3 100,5 250,1 207,3 152,4 120,6 103,3 257,2 213,2 156,5 123,8 106,1 264,3 219,1 160,6 127,1 108,9 271,4 225,0 168,8 133,6 114,5 285,6 236,8 173,0 136,9 111,7 278,5 230,9 117,3 292,8 242,7 177,1 140,1 120,1 299,9 248,7 181,2 143,4 122,8 307,1 254,6 185,3 146,6 125,6 314,2 260,5 189,4 149,9 128,4 321,3 266,4 193,6 153,2 131,2 328,5 272,3 193,6 153,2 131,2 328,5 272,3 197,7 156,4 134,0 335,6 278,3 197,7 156,4 134,0 24,0 24,0 24,0 24,0 24,0 24,0 24,0 2	7 123,5 97,8 83,8 207,5 172,0 151,4 156,6 127,7 101,0 86,6 214,6 177,9 156,6 131,8 104,3 89,3 221,7 183,7 161,8 107,5 92,1 228,8 189,6 167,0 110,8 94,9 235,9 195,5 172,2 144,1 114,1 97,7 243,0 201,4 177,4 148,3 117,3 100,5 250,1 207,3 182,6 152,4 120,6 103,3 257,2 213,2 187,8 156,5 123,8 106,1 264,3 219,1 193,0 160,6 127,1 108,9 271,4 225,0 198,2 164,7 130,3 111,7 278,5 230,9 203,4 164,7 130,3 111,5 285,6 236,8 208,6 173,0 136,9 117,3 292,8 242,7 213,8 177,1 140,1 120,1 299,9 248,7 219,1 131,2 143,4 122,8 307,1 254,6 224,3 181,2 143,4 122,8 307,1 254,6 224,3 193,6 153,2 131,2 328,5 272,3 240,0 197,7 156,4 134,0 335,6 278,3 245,2 201,8 159,7 136,8 342,8 284,2 250,5	7 123,5 97,8 83,8 207,5 172,0 151,4 128,2 127,7 101,0 86,6 214,6 177,9 156,6 132,7 141,5 137,1 140,1 110,8 94,9 235,9 195,5 172,2 145,9 144,1 114,1 97,7 243,0 201,4 177,4 150,3 148,3 165,5 152,4 120,6 103,3 257,8 213,2 182,6 154,7 166,6 127,1 108,9 271,4 225,0 198,2 167,5 168,8 133,6 114,5 285,6 236,8 138,6 167,0 163,5 172,1 108,9 271,4 225,0 198,2 167,8 168,8 133,6 114,5 285,6 236,8 208,6 176,8 177,1 140,1 120,1 299,9 248,7 213,8 181,2 177,1 140,1 120,1 299,9 248,7 213,8 181,2 177,1 140,1 120,1 299,9 248,7 213,8 181,2 177,1 140,1 120,1 299,9 248,7 213,8 181,2 177,1 140,1 120,1 299,9 248,7 213,8 181,2 185,7 185,7 185,3 145,6 125,6 314,2 260,5 224,3 190,1 193,6 183,4 149,9 128,4 260,5 224,3 190,1 193,6 153,2 131,2 328,5 272,3 240,0 203,4 199,6 193,6 153,2 131,2 328,5 272,3 240,0 203,4 199,6 193,6 153,2 131,2 328,5 272,3 240,0 203,4 197,7 156,4 134,0 335,6 278,3 245,2 207,9 201,8 159,7 136,8 342,8 284,2 250,5 212,3	7 123,5 97,8 83,8 207,5 172,0 151,4 128,2 97,6 127,7 101,0 86,6 214,6 177,9 156,6 132,7 100,9 131,8 104,3 89,3 221,7 183,7 161,8 137,1 104,3 17,0 110,8 94,9 235,9 195,5 172,2 145,9 111,0 14,3 110,8 144,1 114,1 97,7 243,0 201,4 177,4 150,3 144,5 117,3 100,5 250,1 207,3 182,6 154,7 117,8 150,3 152,4 120,6 103,3 257,2 213,2 187,8 159,1 121,2 150,5 160,6 127,1 108,9 271,4 225,0 198,2 167,9 122,3 168,8 133,6 114,5 285,6 236,8 208,6 176,8 134,7 176,8 1	7 123,5 97,8 83,8 207,5 172,0 151,4 128,2 97,6 74,3 76,9 127,7 101,0 86,6 214,6 177,9 156,6 132,7 100,9 76,9 131,8 104,3 89,3 221,7 183,7 161,8 137,1 104,3 79,5 140,0 110,8 94,9 235,9 195,5 172,2 145,9 111,0 84,7 144,1 114,1 97,7 243,0 201,4 177,4 150,3 114,4 87,3 148,3 117,3 100,5 250,1 207,3 182,6 154,7 117,8 89,9 155,2 123,8 106,1 264,3 219,1 193,0 163,5 124,5 95,0 160,6 127,1 108,9 271,4 225,0 198,2 167,9 127,9 97,6 163,5 164,7 130,3 111,7 278,5 230,9 203,4 172,4 131,3 100,2 160,6 127,1 108,9 271,4 225,0 198,2 167,9 127,9 97,6 168,8 133,6 114,5 285,6 236,8 208,6 176,8 134,7 102,8 177,1 140,1 120,1 299,9 248,7 219,1 185,7 141,5 108,0 177,1 140,1 120,1 299,9 248,7 219,1 185,7 141,5 108,0 177,1 140,1 120,1 299,9 248,7 219,1 185,7 141,5 108,0 181,2 143,4 122,8 307,1 254,6 224,3 190,1 144,9 110,6 181,3 143,4 122,8 307,1 254,6 224,3 190,1 144,9 110,6 181,3 133,1 13,2 134,7 153,2 134,7 155,3 149,6 125,6 134,2 260,5 129,5 194,6 148,3 113,2 193,6 153,2 131,3 231,3 260,4 23,4 199,0 151,7 115,8 193,6 153,2 131,3 231,3 260,4 224,3 207,9 158,5 121,1 185,5 121,1 193,6 153,2 131,3 231,3 240,0 203,4 155,7 118,5 121,1 193,6 153,2 136,8 342,8 284,2 250,5 212,3 161,9 123,7	$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$

Zweicylinder-Condensations-Maschinen (mit Doppelsteuerung und Dampfhemd). Abs. Adm. Sp. p = 8 Kgr. od. Atm.

	Ohn	e (gehe	eizten)	Receiv	er.	_				М	it (gel	eiztem) Rece	iver.	
Füll.	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	0,30	0,15	0,195	0,10	0,07	0,05	0,04	$=\frac{l_1}{l}$ (reduc.)
N_{i} od. N_{a} min.=	0,95	0,94	0,94	0,94	0,93	0,91	0,89	1,06	1,06	1,06	I,07	1,08	1,10	1,11	$=N_{\epsilon}$ od. $N_{\rm m}$ max.
$C_i =$	6,3	5,7	5,4	5,1	4,8	4,7	4,7	6,1	5,5	5,1	4,7	4,3	4,2	4,1	= <i>c</i> ;
x C '=	5,8	5,3	5,1	4,9	4,7	4,5	4,5	1							$=_{\pi}C_{i}^{\prime}$
min. <i>xC</i> '=	4,6	4,2	4,1	3,9	3,7	3,6	3,6	J							$=xC_i'$ min.

 xC_t'' min. gilt für ganz exacte Maschinen, bei welchen C_t''' beiläufig die Hälfte der tabellar. Angaben für gewöhnl. Maschinen betragen kann.

	Für N' = 1/4 N					Für	<i>N</i> '	= % 2	V ohne	Spann	Abf	all:
	bei (normal)	<u>''</u> =	0,875	0,069	0,0625	bei (normal)	4=	0,075	0,069	0,0625	0,056	
Corr.	wenn $R = 0,1 V;$	v =	0,27	0,26	0,24	Rec. Woolf	P	0,33	0,32	0,29	0,27	
Woolf-	wenn $R = 0,1 V;$,, $R = \frac{3}{6} v;$	v =	0,30	0,28	0,26	Compound(max)	v=	0,48	0,44	0,41	0,38	R = v bis V
Masch.	$_{n}$ $R = v_{i}$	$\frac{v}{V} =$	0,38	0,30	0,28	" event.	v=	O,38	0,36	0,33	0,31)
			•		•	•		(diesfa	Ha <i>N'</i> «	< 1/2 N).	•

ame Siche	n- esser		F	üllı	ng	<u> </u>	duc.)			F	üllı	ıng	1, (re	duc.)			2C″u.C,
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	Compr. Latg.	bel 1/2 = 0.07
0	D	In	dicirte	Leist	$\frac{N_t}{c}$						Leistur	ng Na	in Pfe	rdekra	ft	pro c=1 m	(gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.					pro	Mete	r Kolb	engesc	hwindi	gkeit					Pfdk.	Kgr.
0,065 068 071 074 077	29,2 29,9 30,5 31,2 31,8	30,8 32,2 33,6 35,0 36,4	25,8 27,0 28,2 29,4 30,6	23,0 24,0 25,1 26,2 27,2	19,8 20,7 21,6 22,5 23,4	15,6 16,3 17,0 17,7 18,5	12,4 12,9 13,5 14,1 14,7	10,6 11,1 11,6 12,1 12,6	23,3 24,5 25,6 26,8 27,9	19,3 20,2 21,2 22,1 23,1	16,9 17,8 18,6 19,4 20,3	14,3 15,0 15,7 16,4 17,1	10,8 11,3 11,8 12,4 12,9	8,1 8,5 8,9 9,4 9,8	6,7 7,0 7,4 7,7 8,1	1,5 1,6 1,7 1,7	2,4 (bei e = 1,67 m) 8,6
0,080 084 088 092 096	32,4 33,2 34,0 34,7 35,5	37,9 39,7 41,6 43,5 45,4	31,8 33,4 35,0 36,6 38,2	28,3 29,7 31,1 32,5 33,9	24,4 25,6 26,8 28,0 29,2	19,2 20,1 21,1 22,0 23,0	15,2 16,0 16,8 17,5 18,3	13,1 13,8 14,4 15,1 15,7	29,1 30,7 32,2 33,8 35,3	24,1 25,3 26,6 27,9 29,2	21,1 22,3 23,4 24,5 25,6	17,8 18,8 19,8 20,7 21,7	13,5 14,2 15,0 15,7 16,4	10,8 10,7 11,3 11,9 12,4	8,4 8,9 9,3 9,8 10,3	1,9 2,0 2,1 2,2 2,3	2,1 (1,73m)
0,100 105 110 115 120	36,2 37,1 38,0 38,8 39,7	47,3 49,7 52,1 54,4 56,8	39,7 41,7 43,7 45,7 47,7	35,4 37,1 38,9 40,7 42,4	30,5 32,0 33,5 35,0 36,5	23,9 25,2 26,4 27,6 28,8	19,0 20,0 20,9 21,9 22,8	16,4 17,2 18,0 18,8 19,7	36,8 38,8 40,8 42,8 44,7	30,5 32,1 33,8 35,4 37,0	26,8 28,2 29,7 31,1 32,6	22,7 23,9 25,1 26,3 27,6	17,2 18,1 19,0 20,0 20,9	13,0 13,7 14,5 15,2 15,9	10,7 11,4 12,0 12,6 13,2	2,4 2,5 2,6 2,7 2,8	1,9 (1,80m)
0,125 130 135 140 145	40,5 41,3 42,1 42,8 43,8	59,2 61,5 63,9 66,3 68,6	49,7 51,7 53,7 55,7 57,6	44,2 46,0 47,8 49,5 51,3	38,1 39,6 41,1 42,6 44,1	30,0 31,2 32,4 33,6 34,8	23,8 24,7 25,7 26,6 27,6	20,5 21,3 22,1 22,9 23,8	46,7 48,7 50,7 52,6 54,6	38,7 40,3 42,0 43,7 45,3	34,0 35,5 36,9 38,4 39,8	28,8 30,0 31,3 32,5 33,7	21,9 22,8 23,7 24,7 25,6	16,6 17,4 18,1 18,8 19,6	13,8 14,4 15,0 15,6 16,2	3,0 3,1 3,3 3,3 3,4	1,6 (1,87 m) 8,1
0,150 155 160 165 170	44,4 45,1 45,8 46,5 47,2	71,0 73,3 75,7 78,1 80,4	59,6 61,6 63,6 65,6 67,6	53,0 54,8 56,6 58,4 60,1	45,7 47,2 48,7 50,2 51,8	35,9 37,1 38,3 39,5 40,7	28,6 29,5 30,5 31,4 32,4	24,6 25,4 26,2 27,0 27,8	56,6 58,6 60,6 62,6 64,6	46,9 48,6 50,2 51,9 53,5	41,3 42,7 44,2 45,7 47,2	35,° 36,2 37,5 38,7 40,0	26,6 27,5 28,5 29,5 30,4	20,2 21,0 21,7 22,5 23,2	16,8 17,4 18,1 18,7 19,3	3,5 3,7 3,8 3,9 4 ,0	1,4 (1,94 m)
0,175 180 185 190 195	47,9 48,6 49,3 49,9 50,6	82,8 85,2 87,6 89,9 92,3	69,6 71,5 73,5 75,5 77,5	61,9 63,7 65,4 67,2 69,0	53,3 54,8 56,3 57,8 59,4	41,9 43,1 44,3 45,5 46,7	33,3 34,3 35,2 36,2 37,1	28,7 29,5 30,3 31,1 31,9	66,6 68,6 70,6 72,6 74,6	55,2 56,9 58,5 60,2 61,8	48,6 50,1 51,6 53,0 54,5	41,2 42,5 43,7 45,0 46,2	31,4 32,3 33,3 34,3 35,2	23,9 24,7 25,4 26,2 26,9	19,9 20,5 21,2 21,8 22,4	4,1 4,2 4,4 4,5 4,6	1,3 (s,∞m)
0,200 205 210 215 220	51,2 51,8 52,5 53,1 53,7	94,6 97,0 99,4 101,7 104,1	79,5 81,5 83,5 85,4 87,4	70,7 72,5 74,3 76,0 77,8	60,9 62,4 64,0 65,5 67,0	47,9 49,1 50,3 51,5 52,7	38,1 39,0 40,0 40,9 41,9	32,8 33,6 34,4 35,2 36,0	76,6 78,6 80,6 82,6 84,7	63,5 65,2 66,9 68,7 70,2	56,0 57,4 58,9 60,4 61,9	47,4 48,7 50,0 51,2 52,5	36,1 37,1 38,1 39,0 40,0	27,6 28,4 29,1 29,9 30,6	23,0 23,6 24,2 24,9 25,5	4,7 4,8 5,0 5,1 5,2	1,3 (2,05 m) 7,7
0,225 230 235 240 245	54,9 54,9 55,5 56,1 56,7	106,5 108,8 111,2 113,6 115,9	89,4 91,4 93,4 95,4 97,4	79,6 81,3 83,1 84,9 86,7	68,5 70,0 71,6 73,1 74,6	53,9 55,1 56,3 57,5 58,7	42,8 43,8 44,7 45,7 46,6	36,9 37,7 38,5 39,3 40,1	86,7 88,7 90,7 92,7 94,8	71,9 73,6 75,3 77,0 78,6	63,4 64,9 66,4 67,9 69,4	53,7 55,0 56,3 57,5 58,8	41,0 42,0 42,9 43,9 44,9	31,4 32,1 32,9 33,6 34,4	26,1 26,8 27,4 28,0 28,7	5,5 5,7 5,8	1,2 (2,10m)
0,250	57,3	118,3	99,3	88,4	76,1	59,9	47,6	40,9	96,8	80,4	70,8	60,1	45,8	35,1	29,3	5.9	1,1 (2,15 m)

95

Zweicylinder-Condensations-Maschinen. Abs. Adm. Sp. p = \$ Kgr. od. Atm.

ne che	sser		F	üllı	ng	1, (re	duc.)			F	üllı	ung	1, (re	educ.)		Subtr.	3C,"u.C,
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	Compr. Lstg.	bei 1,
No Ko	고 2	In	dicirte	Leistu	ing N	in Pi	erdekr	aft		Netto-	Leistu	$ng \frac{N_a}{c}$	in Pfe	erdekra	ft	pro c=1 m	= 0,07 (gew. Masch.)
Qu.Met.	Centm.					pro 1	Mete	r Kolt	engesc	hwindi	gkeit				r	Pfdk.	Kgr.
0,250 255	57,8 57,8	118,3 120,6	99,3 101,3	88,4 90,2	76,1 77,7	59,9 61,1	47,6 48,6	40,9 41,8	96,8 98,9	80,4 82,1	70,8 72,3	60,1 61,4	45,8 46,8	35,1 35,8	29,3 29,9	5,9 6,0	1,1 (bei
260 265	58,4 59,0	123,0 125,4	103,3	91,9 93,7	79,2 80,7	62,3 63,5	49,5 50,5	42,6 43,4	100,9	83,8 85,5	73,8 75,3	62,6	47,8 48,8	36,6 37,3	30,5 31,1	6,1 6,3	2,15 m)
270 0,275	59,5 60,1	127,8	107,3	95,5 97,3	82,2 83,7	64,7 65,9	51,4 52,4	44,2 45,0	105,0	87,2 88,9	76,8 78,3	65,2	49,8 50,7	38,1	31,8 32,4	6,4 6,5	1,0
280 285	60,6 61,1	132,5	111,3	99,0	85,3 86,8	67,1 68,3	53,3 54,3	45,9 46,7	109,1	90,6 92,3	79,8 81,3	67,7	51,7 52,7	39,6 40,3	33,° 33,7	6,6 6,7	(2,19 m)
290 295	61,7 62,2	I 37,2 I 39,6	115,3	102,6 104,3	88,3 89,8	69,5 70,7	55,2 56,2	47,5 48,3	113,1	94,0 95,7	82,8 84,3	70,2 71,5	53,7 54,7	41,1	34,3 34,9	6,9 7,0	
0,300 310	62,7 63,8	141,9	119,2	106,1	91,4	71,8	57,1	49,1	117,2	97,3	85,8	72,8	55,6	42,6	35,6	7,1	0م1 (a 3عرد)
320 330	64,8 65,8	146,7 151,4 156,1	123,2	113,2	94,4	74,2 76,6	59,0 60,9	50,8 52,4	121,3	100,7	88,8 91,8	75,4 78,0 80,5	57,6 59,6	44,1	36,9 38,2	7,8 7,6	(
340	66,8	160,8	131,1	116,7	100,5	79,0 81,4	62,8 64,7	54,0 55,7	129,5	111,0	94,8 97,9	83,1	63,5	47,2	39,4 40,7	7,8 8,0	0.5
0,350 360	67,7 68,7	165,6 170,3	139,1 143,0	123,8 127,3	106,6 109,7	83,8 86,2	66,6 68,5	57,3 59,0	141,9	114,4	100,9	85,7 88,2	65,5 67,4	50,2 51,7	42,0 43,3	8,3 8,5	0,9 (2,30 m)
370 380	69,7 70,6	175,8	147,0	130,9 134,4	112,7	98,6 91,0	70,4 72,3	60,6 62,2	146,0 150,1		106,9	90,8	69,4 71,4	53,3 54,8	44,6 45,8	8,8 9,0	
390 0,400	71,5 72,4	184,5 189,2	154,9	137,9	118,8	93,4 95,8	74,2 76,2	63,9 65,5	154,2	128,1	113,0	96,0	73,4 75,3	56,3 57,8	47,1 48,4	9,2 9,4	0,8
410 420	73,3 74,3	194,0 198,7	1 62,9 1 66,9	145,0 148,5	124,9 127,9	98,a 100,6	78,1 80,0	67,1 68,8	162,4 166,6	134,9 138,4	119,0	101,1	77,3	59,4 60,9	49,7 51,0	9,7 9,9	(2,37 m) 7,4
430 440	75,1 76,0	203,4 208,2	170,8	152,1	131,0 134,0	103,0 105,4	81,9 83,8	70,4 72,1	170,7 174,9		125,1	106,3	81,3 83,3	62,5 64,0	52,3 53,6	10,9 10,4	
0,450 460	76,8 77,7	212,9 217,6	178,8 182,8	159,1 162,7	137,1	107,7	85,7 87,6	73,7	179,0	148,7	131,2	111,5	85,3 87,3	65,5 67,1	54,9	10,6 10,9	0,8
470 480	78,5 79,3	222,3 227,1	186,7	166,2 169,8	140,1 143,2 146,2	110,1 112,5 114,9	89,5 91,4	75,3 77,0 78,6	183,2 187,3 191,5	152,2	134,3 137,3 140,4	116,7	89,3 91,3	68,6	56,2 57,5 58,8	11,1 11,4	(2,44 m)
490	80,2	231,8	194,7	173,3	149,3	117,3	93,3	80,3	195,6	159,1	143,4	121,9	93,3	71,7	60,1	11,6	
0,500 510	81,0 81,8	236,5 241,3	198,7	176,8	152,3	119,7	95,2 97,1	81,9 83,5	199,7 203,8	166,0 169,4	146,5	124,5	95,3 97,3	73,3 74,8	61,3 62,6	11,8 12,0	0,7 (2,50 m)
520 530	82,s 83,4	246,0 250,7	206,6	183,9 187,4	158,4	124,5 126,9	99,0	85,1 86,8	212,0	172,8	152,5	129,6	99,3	76,3	63,9 65,2	12,3 12,5	
540 0,55 0	84,2 84,9 85,7	255,5 260,2	214,5	191,0	164,5	129,3	102,8	88,4 90,1	216,1	179,7	158,5	134,8	103,2	79,4 80,9	66,5 67,8	12,8 13,0	0,7
560 570	86,5	264,9 269,7	222,5 226,5	198,0 201,6	170,6 173,6	1 34,1 1 36,5	106,6	91,7 93,3	224,3 228,4	186,5	164,6 167,6	139,9 142,5	107,2	82,4 84,0	69,1 70,4	13,2 13,5	(2,56 m)
580 590	87,2 88,0	274,4 279,1	230,4	205,1 208,7	176,7	138,9 141,3	110,4 112,3	95,0 96,6	232,5 236,6	193,3 196,7	170,6	145,0	111,1	85,5 87,0	71,7 72,9	13,7 14,0	
0,600 620	88,7 90,2	283,9 293,3	238,4	212,2 219,2	182,7	143,7 148,5	114,2	98,2	240,7 249,0		176,6 182,7	150,2 155,3	115,1	88,5 91,6	74,2 76,8	14,9 14,6	0,7 (2,51 m)
640 660	91,5	302,8 312,2	254,3	226,3	194,9	153,3	121,9	104,8	257,2	213,9	188,7	160,5	123,0		79,3 81,9	15,1 15,6	7,2
680	94,4	321,7	270,2	240,4	207,1	162,9	129,5	111,3	273,6	227,6	200,8	170,8	1 30,9	100,8	84,5	16,0	0.7
0,700 720 740	97.2	331,2 340,6	286,1		219,3	172,4	137,1	117,9	290,1	234,4 241,3	212,9	176,0 181,1	138,9	107,0	87,1 89,7	16,5 17,0	0,7 (2,70 m)
740 760 780	99,8	350,1 359,5	294,0 302,0	268,7		177,2 182,	144,7	124,4		255,0	225,0		146,8	113,1	92,2 94,8	17,5 17,9	
0,800	101,1 102,4 103,7		309,9 318	275,8 283	237,5 244	186,8	152	127,7	314,7 323	261,8 2 69	231,1	202	155	119	97,4 100	18,4 19	0,6
820 840	105.o	397	326 334	290 297	250 256	196 201	156 160	134 138	331 339	276 282	243 249	207 212	159 163	122 125	103 105	19 20	(2,78 m)
860 880	106,2 107,4	407	342 350	304 311	262 268	206 211	164 168	141 144	348 356	289 296	255 261	217 222	167 171	128 132	110	20 21	J.
0, 900 920	108,6 109,8	426	358 366	318 325	274 280	216 220	171 175	147 151	364 373	303 310	268 274	228 233	175 179	135 138	113	21 22	0,6 (2,85 m)
940 960	111,0 112,2	445	374 381	332 339	286 292	225 230	179 183	154 157	381 389	317 324	280 286	238 243	183	141	118	22 23	, - (
980	113,4	464	389	347	298	235	187	160	397	331	292	248	191	147	12 3 126	23 24	0.
1,000	114,5	473	397	354	305	239	190	164	406	337	298	254	195	150	120	24	0,5 (2,91 m) / 0
			,	!!!								1		i i	1	i	~

Zweicylinder-Condensations-Maschinen (mit Doppelsteuerung und Dampfhemd). Abs. Adm. Sp. p = 9 Kgr. od. Atm.

	Ohn	e (geh	eizten)	Recei	ver.				-	М	it (geh	eiztem) Rece	iver.	
Füll.	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	9,05	0,04	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	$=\frac{I_{i}}{I}$ (reduc.)
N_i od. N_i min.=	0,94	0,94	0,94	0,93	0,92	0,90	0,88	I,05	1,05	1,06	1,06	I,07	1,09	1,10	$=N_i$ od. N_a max.
<i>C</i> '=	6,2	5,6	5,4	5,0	4,7	4,6	4,5	6,0	5,4	5,1	4,7	4,2	4,0	3,9	$=C_i$
$xC'_i =$	5,8	5,3	5,1	4,9	4,7	4,5	4,5				}				$=\pi C_i'$
$\min xC_{\epsilon}' =$	4,6	4,2	4,1	3,9	3,7	3,6	3,6	j							$= xC_i'$ min.

 $xC_i^{\prime\prime}$ min. gilt für gans exacte Maschinen, bei welchen $C_i^{\prime\prime}$ beiläufig die Hälfte der tabellar. Angaben für gewöhnl. Maschinen betragen kann.

	Für <i>N'</i> = 1/9 <i>N</i>				Für $N' = \frac{1}{6} N$ ohne SpannAbfall:
	bei (normal)				bei (normal) 1/2 = 0,067 0,061 0,056 0,050
Corr.	wenn $R = 0,1 V;$	v = 0	0,26 O,25	0,23	Rec. Woolf $p = 0,31 0,30 0,28 0,26$
Woolf-	$\ , R = \frac{1}{4} v;$	$\vec{v} = c$	0,29 0,27	0,25	Compound (max) $p = 0_{144} 0_{141} 0_{138} 0_{136} R = v \text{ bis } V$
Masch.	,, R = v;	v= 0),30 O,28	0,26	$_{0,36}$, event. $_{\mathcal{D}} = 0.36$ 0.34 0.31 0.29
					(diesfalls $N' < 1/2 N$)

Füllung 4 (reduc.) $\frac{l}{l}$ (reduc.) Kolbenfläch Füllung 2C,"u.C, Subtr. Compr bei $\frac{L}{I}$ 0,20 0.15 0.125 0.07 0.05 0.04 0.20 0.15 0.125 0.07 0.05 0.04 0.10 Lstg. = 0,07 pro Netto-Leistung $\frac{N_a}{c}$ in Pferdekraft Indicirte Leistung $\frac{N_i}{c}$ in Pferdekraft (gew. D 0 pro I Meter Kolbengeschwindigkeit Ou.Met Pfdk. Kgr. Centin 16,5 0,065 068 071 17,8 18,6 2,1 (bei 34,8 36,5 38,1 29,3 26,1 22,5 19,4 7,9 8,3 29,9 30,5 31,2 31,8 27,3 28,5 28,0 12,8 23,2 20,4 17,3 18,1 1,8 30,6 23,6 14,8 10,0 13,1 15,4 16,1 32,0 8,7 1,8 24,6 19,4 13,3 29,3 24,3 21,4 13,8 10,5 1,77 m) 25,6 26,7 25,4 26,5 074 39,7 29,7 20,2 30,6 22,3 18,9 33,3 13,9 14,4 II,o 9,1 8,2 41,3 30,9 077 16,7 14,4 15,0 I I,5 2,0 34,7 21,0 31,9 23,3 19,7 9,5 32,4 33,2 34,0 34,7 35,5 0,080 084 088 36,1 15,7 16,5 2,1 32,1 27,7 21,9 17,4 18,3 33,2 27,6 24,3 20,6 12,0 10,0 2,3 2,8 2,4 2,5 45,0 47,1 33,7 35,3 35,° 36,8 38,5 25,6 26,9 37,9 39,7 29,1 30,5 31,9 15,8 16,5 29,0 21,7 10,5 (z,83 m) 22,9 12,6 30,5 32,0 33,4 17,4 18,2 24,0 19,2 22,8 13,3 11,1 092 096 25,1 26,2 28,2 20,0 17,3 18,0 23,9 37,° 38,6 11,6 49,3 13,9 20,9 29,5 51,4 43,3 33,3 40,3 25,0 19,0 14,6 12,2 36,2 37,1 38,0 38,8 39,7 2,6 2,7 2,9 3,0 0,100 105 53,6 56,3 59,0 61,6 34,6 36,4 38,1 39,8 41,6 40,1 27,3 28,7 21,8 18,8 34,9 36,8 38,6 26,1 15,2 16,1 16,9 45,1 42,1 30,7 12,7 1,6 19,9 42,2 44,3 46,6 48,8 51,1 27,5 28,9 (1,91 m) 22,9 32,4 47,3 19,7 21,0 13,4 49,6 51,8 44,2 46,2 48,2 34,0 35,7 37,3 14,1 110 30,1 24,0 20,7 22,1 31,4 32,8 25,1 26,2 17,7 18,6 115 21,6 40,5 30,3 23,1 64,3 120 42,4 8,1 54,1 22,6 31,7 24,2 15,5 40,5 41,3 42,1 42,8 43,6 53,3 55,6 57,8 60,1 62,3 34,2 35,5 36,9 38,3 27,2 28,3 3,3 67,0 56,3 50,2 44,² 46,1 48,0 25,3 26,4 0,125 43,3 23,5 39,0 33,1 19,4 16,3 69,7 72,4 75,0 77,7 58,6 60,8 52,2 54,2 56,2 58,2 40,6 42,3 34,6 36,0 37,4 38,8 3,4 3,5 3,6 130 45,0 46,7 48,5 24,4 20,3 (1,99 m) 17,0 135 140 29,4 30,5 25,4 26,3 27,5 28,5 21,1 17,7 18,4 63,1 49,9 51,7 43,9 45,6 21,9 65,3 50,2 31,6 8,8 145 39,6 27,3 29,6 22,8 19,1 44,4 45,1 45,8 46,8 47,2 60,2 51,9 53,7 55,4 57,1 58,9 64,5 66,8 53,6 55,5 0,150 80,4 67,6 41,0 3,9 4,0 4,9 4,8 4,4 28,2 47,3 40,2 32,7 30,7 19,8 1,3 (s,o6 m) 23,6 83,1 85,7 88,4 62,2 49,0 50,6 69,9 42,3 33,8 29,1 41,6 31,8 24,5 20,5 160 165 64,2 66,3 34,9 36,0 69,1 71,4 57,4 59,3 61,2 43,0 44,5 45,9 25,3 26,2 72,1 43,7 30,1 32,9 21,2 74,4 76,6 52,3 54,0 45,1 46,4 31,0 34,0 21,9 170 68,3 22,7 91,1 37,0 73,7 27,0 35,1 31,9 47,9 48,6 49,3 49,9 50,6 4,6 4,7 4,8 4,9 78,9 81,1 63,1 65,0 66,9 68,8 36,2 93,8 96,5 38,1 75,9 78,2 80,5 82,8 55,7 57,4 59,0 60,7 47,3 48,8 50,2 51,6 27,9 28,7 23,4 24,1 24,8 0,175 70,3 60,6 47,8 32,9 1,2 180 185 190 195 72,3 74,3 76,3 78,3 62,3 (2,12 m) 49,2 50,6 39,2 33,8 37,3 38,4 39,5 83,4 85,6 64,1 65,8 67,5 40,3 41,4 99,1 34,8 29,6 35,7 36,6 101,8 51,9 30,4 25,5 104,5 87,9 53,3 42,5 85,1 70,7 62,4 53,1 40,6 26,3 5,1 31,3 0,200 205 210 51,2 51,8 52,5 53,1 53,7 54,6 56,0 57,4 58,7 60,1 64,0 54,5 55,9 57,4 58,8 60,3 69,3 37,6 38,5 107,2 90,1 80,3 43,6 87,3 41,8 5,2 1,1 72,6 32,2 27,0 5,3 5,5 5,6 5,7 92,4 94,6 96,9 71,0 72,7 44,7 45,8 46,8 74,5 76,4 78,3 80,3 65,7 67,4 33,º 33,9 (2,17 m) 109,9 82,3 89,6 42,9 27,7 28,5 7,5 84,3 86,3 44,0 45,1 46,2 112,5 39,5 91,9 215 220 74,4 76,2 69,1 70,8 34,8 35,6 115,2 94,2 96,5 29,2 40,4 88,3 47,9 41,3 29,9 117,9 99,1 0,225 230 235 240 54,8 54,9 55,8 56,1 56,1 77,9 79,6 81,4 83,1 72,5 74,2 75,9 77,6 79,3 5,9 6,0 6,1 61,5 98,8 61,7 47,4 48,5 90,3 49,0 50,1 51,2 120,6 101,4 42,3 82,2 36,5 30,6 1,0 92,4 94,4 96,4 98,4 63,2 64,6 66,1 84,1 86,0 87,9 62,8 (2,22 m) 123,3 103,6 101,1 37,4 38,2 31,4 43,2 64,2 65,6 66,9 103,4 125,9 49,6 105,9 44,2 32,1 45,1 46,0 105,7 32,8 6,3 108,1 52,3 50,7 39,1 89,9 67,5 51,8 6,4 131,3 110,4 53,4 40,0 33,6 86,6 68,3 81,0 69,0 6,5 1,0 100,4 54,5 47,0 52,9 40,8 134,0 112,7 110,3 91,8 34,3

Abs. Adm. Sp. p = Kgr. od. Atm.

ame flisch	en-			Fül	lun	$g^{-\frac{1}{7}}$:				Fül	Γ	$g \frac{l_i}{l}$!		Subtr.	f
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,20	<u> </u>	0,125	ــ ــا	0,07	0,05	0,04		<u> </u>	0,125		0,07	0,05	0,04	Compr. Lstg. pro	bel - == 0,0
0	D	Inc	dicirte	Leistu	ng ZV						Leistun	8 <u>c</u>	in Pfer	rdekraf	t	c — 1 m	(gev Masc
u. Met.	Centm.					pro 1	Meter	Kolb	engesc	hwindi	gkeit	,				Pfdk.	Kgr
0,250 255	57,3 57,8	134,0 136,7	112,7	100,4		68,3 69,6	54,5 55,6	47,0 47,9	110,3 112,6	91,8 93,7	81,0 82,7	69,0 70,4	52,9 54,1	40,8	34,3 35,1	6,5 6,6	1,0 (be
260	58,4	139,3	117,2	104,4	90,0	71,0	56,7	48,9	115,0	95,6	84,4	71,9	55,2	42,6	35,8	6,8	2,27
265 270	59,0 59,5	142,0 144,7		106,4	91,8 93,5	72,4 73,8	57,7 58,8	49,8 50,7	117,3	97,6 99,5	86,1 87,8	73,3	56,3 57,5	43,4	36,5 37,3	6,9 7,0	7,3
0,275	60,1	147,4		110,4	95,2	75,1	59,9	51,7		101,4	89,6	76,3	58,6	45,2	38,0	7,2	0,9
280 285	60,s 61,1	150,1 152,7		112,4	97,° 98,7	76,5 77,9	61,0	52,6 53,6		103,3	93,0	77,7	59,7 60,8	46,0 46,9	38,8 39,5	7,8	(2,32
290 295	61,7 62,2	155,4 158,1	130,7	116,5	100,4	79,2 80,6	63,2 64,3	54,5	128,9 131,2		94,7	80,6 82,1	62,0 63,1	47,8	40,2 41,0	7,5 7,7	
0.300	62,1	160,8			103,9	81,9	65,4	55,4 56,4	133,5	111,1	98,1	83,5	64,2	49,6	41,7	7,8	0,9
310	63,8	166,1	139,7	124,5	107,3	84,7	67,5	58,2	138,2	115,0	101,6	86,5	66,5 68,7	51,3	43,2	8,1	(2,36
320 3 3 0	64,8 65,8	171,5		128,5 132,5		87,4 90,1	69,7 71,9	62,0	142,9	122,8	105,0		71,0	54,9	44,7 46,2	8, 3 8,6	
340	66,8	182,2		136,5		92,8	74,1	63,9	152,2	1	111,9	95,3	73,3	56,6	47,7	8,8	0.4
0,350 360	67,7 68,7	187,6 192,9		140,5 144,5	121,2 124,6	95,6 98,3	76,3 78,4	65,8 67,6	156,9 161,6	130,6	115,4	98,3	77,8	58,4 60,2	49,2 50,6	9,1 9,4	(2,44
370 380	69,7 70,6	198,3 203,6		148,5		101,0	80,6 82,8	69,5	166,3	- ,	122,3	104,2	80,1 82,3	61,9	52,1 53,6	9,6 9,9	
390	71,5	209,0			135,0	106,5	85,0	73,3	175,6		129,2			65,5	55,1	10,1	
0,400 410	72,4 73,3	214,4 219,7		160,6 164,6		109,2 112,0	87,2 89,3	75,2	180,3 185,0		132,6 136,1		86,9 89,2	67,2 69,0	56,6 58,1	10,4 10,7	0,8
420	74,3	225,1	189,3	168,6	145,4	114,7	91,5	78,9	189,7	158,0	139,6	118,9	91,5	70,8	59,7	10,9	7,
430 440	76,1	230,4 235,8		172,6		117,4	93,7	80,8 82,7	194,5 199,2		143,0 146,5		93,8	72,6	61,2	11,2	
0,450	76,8	241,2		180,6			98,1	84,6	203,9		150,0	127,8		76,2	64,2	11,7	0,
460 470	77,7 78,5	246,5 251,9	207,3	184,7 188.7	159,3			86,4	208,6 213,3	173,7	153,5	130,8	100,7	78,0	65,7 67,2	12,0 12,2	(2,58°
480	79,3	257,2	216,4	192,7	166,2	131,1	104,6	90,2	218,1	181,6	160,4	136,7	105,3	81,5	68,7	12,5	I
490 0,500	80,2 81,0	262,6 267,9	220,9	1	169,7		106,8	92,1			163,9	1	107,6	83,3 85,1	70,2 71,8	12,7 13,0	0,:
510	81,8	273,3	229,9	204,8	176,6	139,3	111,1	95,8	232,1	193,3	170,9	145,7	112,2	86,8	73,3	13,3	(2,65
520 530	82,s 83,4	278,7 284,0	234,4 238,9		180,1 183,5						174,3		114,4	88,6	74,8 76,3	13,5 13,8	:
540	84,2		243,4	216,8	187,0	147,5	117,7	101,5	246,2	205,0	181,2	154,5	119,0	92,2	77,8	14,0	١.
0,550 5 60	84,9 85,7	294,7 300,1	247,9 252,4		190,4 193,9				250,8 255,5		184,6 188,1	157,4	121,2	93,9 95,7	79,3 80,8	14,3 14,6	(2,71
570	86,5	305,5	256,9 261,4	228,8		155,7	124,2	107,1	260,2	216,7	191,5	163,3	125,8	97,5	82,3	14,8	ļ
580 590	87,2 88,0	310,8 316,2	265,9		204,3				269,5			169,2	130,3	99,2 101,0	83,8 85,3	15,1 15,3	-
0,600	88,7	321,5	270,4								201,8			102,7	86,7		0,0 (2,76
620 640	91,6	332,2 343,0	288,4	248,9 257,0	221,6	174,8	139,5	120,3	292,8	244,0	215,7	183,9	141,7	109,8		16,6	6,5
660 680	93,0 94,4	353,7 364,4	297,4 306,5	265,0 1 273,0	228,6 235,5	180,2 185,7	143,8	124,0	302,2 311,5	251,8 259,6	222,6	189,8 195,7	146,3	113,4	95,7 98,8	17,2 17,7	1
0,700	95,8	375	315	281	242	191	153	132	321	267	236	202	155	120	102	18	0,
720 740 :	97,2 98,5	386 397	324 333	' 289 297	249 256	197 202	157 161	135	330 340	¹ 275 283	243 250	208	160 165	124	105	19 19	(2,85
760 780	99,8	407	342	305	263 270	208 213	166 170	143	349	291		219	169	131	111	20 20	1
0,800	101,1 102,4	418 429	352 361	313 321	277	218	174	147 . 150	358 368	299 306	204	225 , 231	¦ 174 178	135	114	21	0,
820	103,7	439	370	329	284	224	179	154	377	314	278	237	183	142	120	21	(2,94
840 860	105,0 106,2	461	3 79 388	337 345	291 298	229 235	187	158 162	386 396	330	285 292	243 249	187	145	123 126	22 22	,
880	107,4	472	397		305	240	192	165	405	338		255	197	152	129	28	
0,900 920	108,s 109,8	482 493	406 415	361 369	312 319	246 251	196 200	169 173	415 424	346 353	306 312	261 267	201 206	156 160	132 135	23 24	(3,01
940 960		504	424	377	326 332	257 262	205 209	177	433 443	361	319 326	273 278	210	163 167	138	24 25	1
980	113,4	525	433 442	393	339	268	214	184	452	377	333		219	170	144	25	
1,000	114,5	536	45 ī	401	346	273	218	188	462	385	340	290	224	174	147	26	0,: (3,08
į							ı	l	I		1			į		ł	6,6

II. SERIE.

A' und B'.

Sehr grosse Auspuff-Maschinen.

- A'. Mit Coulissen-Steuerung.
- B'. Mit Expansions-Steuerung.

Werthe von $\frac{1}{r}$

zur Bestimmung des Abkühlungs-Verlustes C_i aus den tabellarischen Ansätzen von $x C_i$ (durch Multiplication dieser Ansätze mit $\frac{1}{x}$).

Füllung <u>/,</u> =	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,8	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	$=\frac{l_{i}}{l} \text{ (Füllung)}$
$c = 0.5 \mathrm{m}$	0,69	0,74	0,78	0,83	0,89	0,94	0,96	1,00	1,04	1,09	1,11	1,14	c = 0.5 m
0,6	0,63	0,67	0,71	0,76	0,82	0,86	0,88	0,91	0,95	0,99	1,01	1,04	0,6
0,7	0,59	0,62	0,66	0,70	0,75	0,79	0,81	0,85	0,88	0,92	0,94	0,96	0,7
0,8	0,55	0,58	0,62	0,66	0,71	0,74	0,76	0,79	0,82	0,86	0,88	0,9ა	0,8
0,9	0,52	0,55	0,58	0,62	0,67	0,70	0,72	0,75	0,78	0,81	0,83	0,85	0,9
c = 1.0 m	0,49	0,52	0,55	0,59	0,63	0,66	0,68	0,71	0,74	0,77	0,79	0,80	$c = 1.0 \mathrm{m}$
1,1	0,47	0,50	0,53	0,56	0,60	0,63	0,65	0,67	0,70	0,73	0,75	0,77	1,1
1,2	0,45	0,47	0,50	0,54	0,58	0,61	0,62	0,65	0,67	0,70	0,72	0,73	1,2
1,3	0,43	0,46	0,48	0,52	0,55	0,58	0,60	0,62	0,65	0,67	0,69	0,70	1,3
1,4	0,42	0,44	0,47	0,50	0,53	0,56	0,57	0,60	0,62	0,65	0,66	0,68	1,4
c=1.5 m	0,40	0,42	0,45	0,48	0,52	0,54	0,56	0,58	0,60	0,63	0,64	0,66	c = 1,5 m
1,6	0,39	0,41	0,44	0,47	0,50	0,52	0,54	0,56	0,58	0,61	0,62	0,64	1,6
1,7	0,38	0,40	0,42	0,45	0,48	0,51	0,52	0,54	0,56	0,59	0,60	0,62	1,7
1.8	0,37	0,39	0,41	0,44	0,47	0,49	0,51	0,53	0,55	0,57	0,59	0,60	1,8
1,9	0,36	0,38	0,40	0,43	0,46	0,48	0,49	0,51	0,53	0,56	0,57	0,58	1,9
$\epsilon = 2.0 \text{ m}$	0,35	0,37	0,39	0,42	0,45	0,47	0,48	0,50	0,52	0,54	0,56	0,57	$c = 2.0 \mathrm{m}$
2,2	0,33	0,35	0,37	0,40	0,43	0,45	0,46	0,48	0,50	0,52	0,53	0,54	2,2
2,4	0,32	0,34	0,36	0,38	0,41	0,43	0,44	0,46	0,48	0,50	0,51	0,52	2,4
2,6	0,31	0,32	0,34	0,37	0,39	0,41	0,42	0,44	0,46	0,48	0,49	0,50	2,6
2,8	0,29	0,31	0,33	0,35	0,38	0,40	0,41	0,42	0,44	0,46	0,47	0,48	2, 8
c = 3.0 m	0,28	0,30	0,32	0,34	0,36	0,38	0,39	0,41	0,43	0,44	0,45	0,46	$c = 3.0 \mathrm{m}$
3,2	0,27	0,29	0,31	0,33	0,35	0,37	0,38	0,40	0,41	0,43	0,44	0,45	3,2
3,4	0,27	0,28	0,30	0,32	0,34	0,36	0,37	0,38	0,40	0,42	0,43	0,44	3,4
3,6	0,26	0,27	0,29	0,31	0,33	0,35	0,36	0,37	0,39	0,41	0,41	0,42	8,6
3,8	0,25	0,27	0,28	0,30	0,32	0,34	0,35	0,36	0,38	0,39	0,40	0,41	8,8
$c = 4.0 \mathrm{m}$	0,25	0,26	0,28	0,29	0,32	0,33	0,34	0,35	0,37	0,38	0,39	0,40	$c = 4.0 \mathrm{m}$
4,2	0,24	0,25	0,27	0,29	0,31	0,32	0,33	0,35	0,36	0,38	0,38	0,39	4,2
4,4	0,23	0,25	0,26	0,28	0,30	0,32	0,32	0,34	0,35	0,37	0,37	0,38	4,4
4,6	0,23	0,24	0,26	0,27	0,29	0,31	0,32	0,33	0,34	0,36	0,37	0,37	4,6
4,8	0,22	0,24	0,25	0,27	0,29	0,30	0,31	0,32	0,34	0,35	0,36	0,37	4, 8
c = 5,0 m	0,92	0,23	0,25	0,96	0,28	0,30	0,30	0,32	0,33	0,34	0,35	0,36	c = 5,0 m

Note. Diese Werthe von $\frac{1}{s}$ sind für alle Maschinengattungen (bei einer gewissen Füllung $\frac{1}{l}$ und Kolbengeschwindigkeit c) gleich gross; dieselben sind in der vorangehenden Einleitung für alle Füllungen auf drei Decimalen angegeben.

Sehr grosse Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (nach Gooch, Stephenson . . .).

U	11). p =	- 45 1	.gr. oc	l. Atm.		,			
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser		 ;	Fül	-	•					Fül					
Wirk	Kol Jurch	0,8	0,7	0,6			0,333		0,8 	0,7	0,6		L	0,333		C_i''' u. C_i
0	D	Ind	licirte	Leistu	$ng \frac{N_i}{c}$		ferdekr		· -— -		Leistung	$\frac{N}{c}$	in Pfe	rdekraí	t 	
Qu.Met.						 -			engesc		1		0-!			Kgr.
1,00 05	115 117	233	202 212	175 1 84	143	103	71 75	54 57	192 202	173 182	149	119 126	83 87	57	38 40	
10 15	120 123	245 256	232	193 202	164	113	79 82	59 62	212 222	19I 200	165	132 138	'9t' ⊦96 ∣	59 62	42 44	
20	125	267 ₁ 278 ₁	242 252	211	171	123	86 89	65 · 68	232	209 218	180 188	144	100	65 68	46	
1,25 30	128 131	289	262	2 2 8	185	133	93	70	242 252	227	195	157	109	71	48 50	
35 40	133 135	300 311	272 282	237 246 -		138 144	97 100	73 76	262 272	236 245	203	163	113	73 76	52 54	
45 1,50	138 140	333	292 302	255 · 263	207	149 154	104	78 81	281 291	² 53 263	' 219 ' 226	175	121	79 82 ₁	56 58	
55 60	143 145	345 356	313	272	221	159 164	111	84 86	30I 31I	272 280	234 242	187	130 134	84 87	60 62	
65	147 149	367	323 333	289	236	170	118	89	321	289	249	199	138	90	64 66	Ë
70 1,75	151	378 389	343 353	298 307	² 43 250	175	121	92 95	331 341	298 307	257 265	205 211	143	93 96	68	1,8 п
80 85	154 156	400 411	363	316 325	257 264	185	129	97 100	351 361	316 325	272	218 224	151	98 . 101	70 72	II N
90 95	158 160	422 433	383	333 342	27 i : 278	195	136	103 105	371 380	334 343	288	230 236	160 164	104 107	74 76) ut
2,00	162	445	393 403	351	286	206	143	108	390	352	303	242	168	109	77	0,6, wenn c
10 20	166 170	467 489	423 . 444	368 386	300	216 226	150	113	410	370 388	318	255 267	176	115	81 85	
30 40	174 177	511	464 484	404 421	328 342	236 i 246	164 172	124 130	450 470	406 424		280 292	194 202	126	89 93	- 11
2,50	181	556	504	438	357	257	178	135	490	442	380	304	211	1 37	97	bei $\frac{l_i}{l}$
60 70	185 188	578 600	524 541	456 474 :	371 ; 385 ;	267 277 288	186	140 146	510 530	460 478	396 411	317 329	219	143	100	ĺ
80 90	192 195	622 645	565 585	491 509	400	288 298	200	151	550 569	496 514	427 442	342 354	237 245	154 160	108	24
3,00 10	198 202	667 689	605 625	526	428	308	214 221	162 167	589 609	531	457	366 378	253 262	165	116 120	2 5
20	205 208	711 ¹	645	544 561	443 457	319 329	228	173	629	549 567	473 488	391	271	176	124	
30 40	211	733 · 756	665 686	579 596	486	339 350	235 242	178 184	649 i	585 603	504	403 416	279 288	182 187	128 132	'0 s
3,50 60	214 217	778 800	706 726	614 631	500	360 . 370	250 257	189 194	689 709	621 639	535 · 550 ·	428 440	296 305	193	136 140	0,9 (exact 0,7 bis 0,5),
70 80	220 223	822 844	746 766	649 666	529 543	381 391	264 271	200 205	729 749	657 675	566 581	453 465	314 322	204	144 148	ict O
90	226	867	786	684	557	401	278	211	769	693	597	478	331	215	151	(exa
4,00 10	229 232	989	806 827	701 . 719	571 586	411	285 292	216 221	789 808	711 729	612 627	490 502	339 348	221 226	156 159	6'0
20 30	235 237	934 956	847 867	736 754	600 614	432 442	300 307	227 232	828 848	747 765	643 658	514 527	356 365	232	163 167	bis bis
40	240	978	887	771	628	452	314	238	868	783	674	539	373	243	171	= 14
4,50 60	243 246	1000	907 928	789 806	643	463 473	321 328	243 248	908 908	801 819	689 705	552 564	382 : 391	249 254	175 179	اا ئى-
70 80	248 251	1045		824 841	671 686	483 494	335 342	254 259	928 948	837 855	720 736	576 589	399 408	260 266	183 187	3(
90 5.00	253 256	1111	988	859 877 ₋	700	504	349	265 270	968 988	873 890	751 766	601	416	271	191	
5,00 20	261 266	1156	1048	912	714	514 535	357 371	281	1027	926	797	638	425 442	277 288	203	
40 60	271	1200	1129	947 982	771 800	555 576	385 399	292 302	1067	962 998	828 859	663 687	459 476	310	211	
6,00	276 281	1289			828 857	596 617	413	313	1147	1034	890 921	712 737	493 510	321 333	226 234	
20 40	285 290	1378	1250		885	637 658	442	335	1226	1106	952	761 786	527	344 355	242 250	
60	294	1467	1331	1157	943	679	457 471	346 356	1306	1177	1014	811	561	366	258	
80 7,00	299 303	1512		1192	i	699 720 .	485 ¦	367 3 78	1346		1045	835 860	579 596	377 ¹ 38 8	266 273	
	C ₁ ' -	20,7	Fü	r gewöh 18,6	nliche M	-	n:			18,6	Für exa		chinen:	18,6		== C _t '
	zC'' _	13,2		12,8		15,1					10,9			15,8		=xC,"

II. Serie. A'. 101

Sehr grosse Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (nach Gooch, Stephenson . . .). Abs. Adm. Sp. p = 31/2 Kgr. od. Atm.

ine iiche	in- esser			Fül	lun	g /					Fül	lur	ng 4	!, !		
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	ل نــ		0,8	0,7	0,6	0,5	<u> </u>	0,338	0,8	$C_i^{\prime\prime\prime}$ u. C_i
0	D	In	dicirte	Leist	$ng \frac{N_i}{c}$				L		eistun	$\frac{N_{\bullet}}{c}$	in Pfe	rdekrafi	t	
Qu.Met.		283			****		Mete				gkeit 198	16.		89		Kgr.
1,00 05	115 117 120	297	259 272 285	229	202	147 154 161	111	91 96 100	247 260	237	208 218	164 172 181	122 129 135	94	71 75	
10 15 20	123 125	311 325	298	252 264	21 I 22 I	169 176	122	105	272 285 298	260	229	189	141	103	79 82 86	
1,25 30	128	339 353	311 324	275 287	231 ; 240 ;	183	133	114	311	283	239 249	206	147	112	90	
35	131 133	367 381	337 350	298 310	250 \ 259	191 198	144 149	119	323 336	295 307	259 269	214	160 166	117	94 97	
40 45	135 138	396 410	363 376	321 333	269 279 ¦	205 212	155 160	128	349 361	318 330	280 290	231 240	173	126 131	101	
1,50 55	140 143	424 438	389 402	344 355	288 298	220 227	166 172	137 141	374 387	341 353	300 310	248 257	185	136	108 112	
60 65	145 147	452 466	415	367 378	307 317	235 242	177	146 151	400 412	365 376	320 331	265 274	198	145	116 119	
70	149	480	441	390	327	249	188	155	425	388	341	282	210	154	123	ë
1,75 80	151 154	495 509	454 467	401	336 346	257 264	194	160 164	438 450	399 411	351 361	290 299	217	163	130	1,9 1
85 90	156 158	523 537	480 493	424 436		271 278	205	169	463 476	423 434	371 382	307 316	229 236	168	134	11 /
95 2,00	160 162	551 565	506 518	447 458	375 384	286 293	216	178 182	489 501	446 457	39 ² 40 ²	3 ² 4 333	242 248	177	141	wenn (
10 20	166 170	594 622	544 570	481 504	404 423	308 323	233 244	192 201	527 553	481 504	422 443	350 367	261 274	191	152 160	0,5, w
30 40	174 177	650 678	596 622	527 550	442 1 461	337 352	255 266	210 219	578 604	527 551	463 484	384 401	286 299	209	167 174	0,=
2,50 60	181 185	707 735	648 674	573 596	480 500	367 381	² 77 288	228 237	629 655	574 597	504 525	418 435	312 324	228	182 189	7
70 80	188 192	763 791	700 726	619 642	519 538	396 411	299 310	246 256	681 706	621 644	545 566	452 469	337 350	247 256	197	bei
90	195	820	752	665	557	425	321	265	732	667	586	486	362	265	211	22
3,00 10	198 202	848 876	777 803	688 711	576 596	440 455	333 344	274 283	757 783	691 714	607 627	502 519	375 387	²⁷⁴ 283	219 226	
20 30	205 208	905 933	829 855	733 756	615	469 484	355 366	292 301	808 834	737 761	648 668	536 553	400 413	302	233 241	s), C ₁
40 3,50	211 214	961 990	907	779 802	653	499 514	377 388	310 319	859 885	784 807	68 ₉	570 587	425 438	311	248 256	0,9 (exact 0,7 bis 0,5),
60 70	217 220	1018	933 959	825 848	692 1	528 543	399 411	328 337	911	831 854	730 750		451 464	330 339	263 270	0,7 b
80 90	223 226	1074	984 1010	871 894	730 749	558 572	422	346 356	962 987	877 900	771 791	638 655	476 489	349 358	278 285	kact (
4,00	229 232	1131	1036	917	769 788	587	444	365	1013	924	812	672	501	367	292	(e)
10 20	235	1159	1088	940 963	807	616	455 466	374 383	1038	947 971	832 853	689 706	514 527	376 385	300 307	bis 0,
30 40	237 240		1140	1008	826 845	631 646	477 488	392 401	1090		873 894	723 740	539 552	395 404	315 322	1,8 1
4,50 60	243 245	1272 1301	1166	1031 1 0 54	865 884	660 675	499 510	410 419	1141 11 6 6	1040 1064	914 935	757 774	565 577	413 422	329 337	 -
70 80	248 251	1329 1357	1244	1100	903 922	690 704	521 533	429 438	1192	1087	955	791 808	590 603	432 441	344 352	²C'''
90 5,00	253 256	1385	1269	1123	941 961	719	544 555	447 456	1243		996	825 842	615 628	450 459	359 366	
20 40	261 266	1470	1347 1399	1192	999	763 792	577	474 49 ²	1320	1204 1251	1058	876 910	653 678	478 496	381 396	
60 80	271 276	1583		1283	1076	822		511 529	1422		1140	914 977	704 729	515	411 425	
6,00	281	1696	1555	1375	1153	88o	666	547	1524	1391	1222	1011	754	533 55 ²	440	
20 40	285 290		1606	1421	1191	909 939	688 710	565 584	1575	1484	1263	1045	779 805	570 589	455 470	
60 80	294 299		1710	1513 1558	1268 1306	968 997	732 754	602 62 0	1677	1531		1113	830 855	607 626	485 499	
7,00	303	1979			1345 ; inliche l			638	1780	1624	1426 Für ex		881	644	514	
	C _i ' =	19, ₀ 13, ₂	17,8	16,8	15,9	15,4	15,5	15,9 16.9	18,2 11,2	17,0 10,8	16,0	15,1	14,6	14,7	15, ₁ 14, ₃	:= C _ℓ ' = x C _ℓ "

II. Serie. A'.

Sehr grosse Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (nach Gooch, Stephenson . . .).

y	늄		=====	12.41			dm, Sp	. <i>p</i> -	- 4 <u></u> - N	rgi, ou						
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,3	0,8	0,7	0,6	l u r 0,5	0,4	0,333	0,3	
Wirl	Ko								<u> </u>		1					C;" u. C;
0	D	In	dicirto	Leist	ung c		ferdeki ı Mete					g c	in Pfe	rdekraf	t	Kgr.
Qu.Met. 1,00	115	242	317	283	24 I	191	151	128	302	277	1	208	162	125	105	Agr.
05	117	343 360	332	297	254	200	158	135	317	292	247 259	219	170	131	110	
10 15	120 123	378 395	348 364	312 326	266 278	210 219	166	141 148	333 348	306 320	272 285	230 241	178 187	138	116 121	
20	125	412	380	340	290	229	181	154	364	335	297	251	195	151	126	
1,25 30	128 131	429 446	396 411	354 368	302 314	238 248	188	160 167	379 395	349 363	310 323	262 273	203 212	157 163	132 137	
35 40	133 135	464 481	427 443	383 397	326 338	257 267	203	173 180	410 426	377 392	336 348	283 294	220 228	170	143 148	
45	138	498	459	411	350	276	218	186	441	406	361	305	237	183	153	
1,50 55	140 143	515 5 32	475 491	425 439	362 374	286 296	226	193	457 473	420 434	374 386	316 327	245 254	189 196	159 1 64	
60 65	145 147	549 566	506 522	453 467	386 399	305 315	241 248	205 212	473 488 504	449 463	399 412	337 348	262 270	202 209	170 175	
70	149	584	538	481	411	324	256	218	519	477	424	359	278	215	180	ä
1,75 80	151 154	601	554 570	496 510	423 435	334 343	263 271	225 231	535 550	492 506	437 450	369 380	287 295	22I 228	186 191	04 04
85	156	635	585	524	147	353	278	237	566	520	463	391	303	234	197	·
90 95	158 160	652 670	601 617	538 552	459 471	362 372	286 293	244 250	581 597	535 549	475 488	401 412	312 320	241 247	202	enn
2,00	162	686	633	566	483	381	301	257	613	563	501	423	329	254	213	0,4, wenn
10 20	166 170	721 755	665 696	595 62 3	507 531	400 419	316	270 282	644 675	592 620	526 552	445 466	345 362	267 280	223 234	0 =
30 40	174 177	790 824	728 760	651 680	556 580	438 457	346 361	295 308	706 737	649 678	577 603	488 510	379 396	293 305	245 256	= 17
2,50	181	858	791	708	604	477	376	321	769	706	628	531	413	318	267	ē.
60 70	185 188	892 927	823 855	736 765	628 652	496 515	391 406	334 347	800 831	735 764	654 679	553 574	429 446	331 344	²⁷⁷ 288	20,1 bei
80 90	192 195	961 996	886 918	793 821	676 701	534 553	421 436	359 372	862 893	793 821	705 730	596 618	463 480	357 370	299 310	
3.00	198	1030	950	849 878	724	572	452	385	925	850	756	639	496	383	321	c ₁ =
10 20	202 205	1064	981	878 906	749 773	591 610	467 482	398 411	956 987	879 907	781 807	661 682	513 530	396 409	332 343	
30 40	208 211	1133	1045	934 962	797 821	629 648	497 512	424 436	1019	936 965	832 858	704 725	546 563	422	353 364	4,
	214	1201	1108	991	845	668	527	449	1030	994	883	747	580	435 448	375	0,8 (exact 0,6 bis 0,4),
3,50 60 70	217 220	1235 1270	1140	1019 1047	869 893	687 706	542 557	462 475	1112 1143	1022	909 934	769 790	597 614	461	386 397	9′0 ı
80	223	1304	1203	1076	917	725	572 588	488	1175	1080	960	812	630	474 486	407	xac
90 4,00	226 229	1338	1235	1104	941 966	744 763	602	500 514	1206	1108	985	833 855	647 664	499 513	418 429	8
10	232	1407	1298	1161	990	782	617	526	1269	1166	1037	876	680	526	440	.00
20 30	235 237	1441 1476		1189	1014	801 820	632	539 552	1300 1331	1195	1062	898 920	697 714	538 551	451 462	1,8 bi
40	240	1510	1393	1246	1062	839	663 678	565	1362	1252	1113	941	731	564.	473	H
4,50 60	243 246	1544 1579	1425 1457	1274	1086	858 877	693	578 590	1393	1281	1139	963 984	748 7 6 4	577 590	483 494	ر"،
70 80	248 251	1613 1647	1488 1520	1330	1135	916	708	603 616	1456 1487	1338 1367	1190 1215	1006	781 798	603 616	505 516	•
90	253	1682	1552	1387	1183	935	738	629	1518	1395	1241	1049	815	629	527	
5,00 20	256 261	1716 1785	1583 1646	1415	1207 1256	953 992	753 783	642 668	1550 1612	1424 1482	1267 1318	1071	831 865	642 668	538 560	
40 60	266 271	1853	1710 1773	1529 1585	1304 1352		813 843	693 719	1675 1737	1539 1596	1369 1420	1157	898 932	694 720	581 603	
80	276	1990	1837	1642	1400	1106	873	744	1800	1654	1471	1243	965	746	625	
6,00 20	281 285	2059 2128	1899 1963	1699 1755	1449 1497	1144	903 933	770 796	1862 1925	1711	1522 1573	1287	999	772 798	646 668	
40	290	2196	2026	1812	1546	1220	963	822	1987	1826	1624	1373	1066	823	690	
60 80	294 299	2265 2334	2089 2153	1868 19 2 5	1594 1642	1258	993 1024	848 873	2050 2112	1883	1675	1416	1099	849 875	711	
7,00	303	2402		1982		1335	1054	899	2175	1998	1777	1502	1166		755	
	C(=	17,9	Fü: 16, ₇ 1 2, 6	gewöh 15,6	nliche N	laschine 14,0	en: 13, ₇	13, ₇ 14, ₅	17,1	15,9	Für exa 14,8	13,9 10,3	13, ₂ 10, ₇	12,9 11,5	12, ₉ 12, ₃	= C _i ' = xC _i "

Sehr grosse Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (nach Gooch, Stephenson...).

Abs. Adm. Sp. p = 4/2 Kgr. od. Atm.

Ü	h h						m. Sp.	<i>p</i> –	- /2	r.gr.			. /			
Wirksame olbenfläch	ben- messe				lur							lun				
Wirksame Kolbenfliche	Kolben- Durchmesser	0,8	0,7	0,6	0,5		0,333	0,8	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,8	C_i''' u. C_i
0	D	In	dicirte	Leistu	ing A		ferdekr					g A	in Pfer	rdekrafi	:	
Qu.Met.	Centm.						Meter							-6-	0	Kgr.
1,00	115 117	404 424	374 393	337 354	291 305	235 246	190 200	165 174	357 375	329 346	295 311	253 266	201 212	161 169	138 145	
10 15	120 123	444 464	411	371 387	320 334	258 270	209	182	393 412	363 380	326 341	279 292	222	177	152 159 166	,
20	125	484	449	404	349	281		199	430	397	356	305	243	194		
1,25 30	128 131	505 525	468 486	421 438	363 378	293 305	238 247	207 215	449 467	414	371 387	318 331	254 264	202 210	174	
35 40	133 135	545 565	505 524	455 471	392 407	316 328	257 266	224 232	485 504	448 465	402 417	344 357	274 285	219	188 195	
45	138 140	585	542	488	421	340	276	240 248	522	482	432	370	295	235	202	
1,50 55	143	605 626	561 580	505 522	436 451	352 364	295	257	540 559	499 516	448 463	384 397	305 316	243 252	209 216	
60 65	145 147	646 666	598 617	539 556	465 480	375 387	304	265 273	577 595	533 550 567	478 493	410	326 336	260 268	223 231	
70 1,75	149 151	686 706	636	573 589	494	399	323	281	614	567 584	508	436	347	²⁷⁷	238	2,2 .ii
80	154	727	655	606	509 523	410 422	333 342	290 298	651	60 i	524 539	449 462	357 368	293	245 252	N
85 90	156 158	747 767	692 711	623 640	538 552	434 445	352 361	306 315	669 687	618 635	554 569	475 488	378 388	301 310	259 266	v
95 2,00	160 162	787 807	729 748	657 674	567 582	457 469	371	323 331	706 724	652 669	584 600	501	399 409	318 326	273 280	0,4, wenn
10	166	848 888	785	708	611	493	399	348	761	703	630 661	540 566	430	343	2 95	4
20 30	170 174	928	823 860	741 775	640 669	516 539	418	364 381	798 835	737 771	692	593	451 472	359 376	309 323	0 11
40 2,50	177 181	969 1 0 00	935	808 842	698 727	563 586	456	397 414	908	805 839	722 753	619	493 513	392 409	338 352	7/7
60 70	185 188	1049	972 1010	876 910	756 785	610 633	494	430 447	945 982	873 907	783 814	671 697	534 555	426	366 380	3 bei
80	192	1130	1047	943	814	657	532	464	1019	942	845	724	576	442 459	395	∞ 8⁄8
90 3,00	195 198	1171	1085	977	843 873	680 704	551	480 496	1046	976 1010	875 906	750 776	597 618	475 492	409 423	ll N
10 20	202 205	1251 1292	1159	1045	902 931	727 751	589 608	513 529	1130	1044	936 967	802 829	638 659	509 526	438 452	5
30 40	208 211	1332 1372	1234	1112	960 989	774 798	627 646	546 562	1204 1241	1112 1146	997	855 881	68ó 701	542 559	466 481	0,4),
3,50	214	1413	1309	1179	1018	821	665	579	1278	1180	1059	907	722	575	495	bis
60 70	217 220	1453 1494	1346	1213	1047	845 868	703	595 612	1314 1351	1214	1089	933 960	743 764	592 609	509 523	9′0
80 90	220 223 226	1534 1574	1421	1280	1106	892 915	722 741	628 645	1388 1425	1283	1150 1181	986	785 806	625 642	538 552	xact
4,00	229	1614	1496	1348	1164	938	760	662	1462	1351	1211	1038	826	659	566	0,7 (exact 0,6 bis 0,4),
10 20	232 235	1655	1533	1415	1193	962 985	798	678 695	1536	1385		1065	847 868	675 692	581 595	.∞
30 40	237 240	1736	1608	1449	1251	1009	817 836	711	1573 1610	1453	1303	1117	889 910	708 725	609 624	1,1 b
4,50	243	1816	1683	1516	1309	1056	855	744	1647	1521	1364	1169	931	742	638	์ เ
70	246 248		1758			1103	874 893	761	1684 1720	1555	1426	1196	95 2 97 2	758 775	652 666	ان ن
80 90	251 253		1795	1617 1651	1397 1426	1126	912 931	794 810	1757 1794	1624	1456	1248 1274	993 1014	791 808	681 695	7
5,00	256	2018	1870	1685	1455	1173	950	827 860	1831	1692 1760	1517	1301	1035	825 858	709	
20 40	261	2099	1945	1819	1513	1220		893	1905	1828	1578	1353	1118	858 892	738 767	
60 80	271 276	2260 2341	2094		1629 1 6 87	1314 1361	1064	926 959	2053	1897 1965	1701	1458 1510	1160	925 958	795 824	
6,00 20	281 285	2422 2502	2244 2319	2022 2080	1746 1804	1407 1454	1140	993 1026	2200 2274	2033 2101	1823 1884	1563	1243 1285	991 1025	852 881	
40 60	290 294	2583	2394	2156	1862	1501	1216		2348	2169	1946	1667	1327	1058	910	
80	299	2664 2744	2468 2543	2291	1978	1595	1292	1125	2496 :	_	2068		1410	1125	938 967	
7,00	303	2825		2359 ir gewöl			1330 en:	1158	2570	² 374		1825 acte Mas		1158	995	
	C' =	16,9 13,2	15,9	14,8	13,9	13,0	12,6	12, ₄ 13, ₂	16,2 11,3	15, ₁ 10, ₇	14,0	13,1	12,2	11,6 10,7		$= C_{i'}$ $= x C_{i''}$

Sehr grosse Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (nach Gooch, Stephenson . . .).

Abs. Adm. Sp. p = 5 Kgr. od. Atm.

9	اة			T7 44 1		bs. Ad		. P -		- L			/			1
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0.5	0.6	Fül				0.05		0.6	Fül				0.05	ĺ
Wirl	Ko Durct	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333		0,25	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,8	0,25	C'' u. C _i
0	D	In	ndicirte	Leist	ung c	in P			L			g c	in Pfe	rdekrai	ft 	
Qu.Met.		420	201	240	078		203		engesc	1	298	247	196	172		Kgr.
1,00 05	115 117	432 453	391 410	340 357	278 292		213	168	382 402	344 362	313	241 254	207	181	132 139	
10 15	120 123	475 496	430 449		306 320	253 264	223 233	176	421 441	380 397	329 344	266 278	217	190	146	
20	125 128	518	469 488	408	334	276 287	243 253	192	461 480	415	360	291	237	207 216	159 166	
1,25 30	131	540 561	508	425 442	348	299	263	208	500	433 450	375 390	303 316		225	173	
35 40	133 135	583 604	527 547	459 476	376 390		273 284	216 224	520 539	468 486	406 421	328 340	277	234 243	180 187	
45 1,50	138 140	626 647	566 586	493	404 418	333 344	294 304	232	559 578	504 522	437 452	353 366	' 287 298	252 260	193	ĺ
55	143 145	669	606 625	527	432	356	314 324	247	598 618	539 557	467 482	378 390	308	269 278	207	
60 65	147	712	645	544 561	445	367 379	334	263	638	575	498	403	328	287	221	i
70 1,75	149 151	734 755	684	578	473	390 402	344 355	271	657	592 610	513	415 428	338	² 95 304	227	2, 3,
80 85	154 156	777 799	703	612	501		365 375	287 295	697 716	628 645	544 559	440 452	358 368	313	241	11 //
90	158 160	820 842	742 762	646	529	436	385	303	736 756	663	575 590	465	378 389	331	255 261	
95 2,00	162	863	781	681	543 557	448 459	395 405	311	775	699	605	477 490	399	349	268	, wenn
10 20	166 170	906 950	820	715 749	585 612	482 505	426 446	335 351	815 854	734 770	636 667	515 540	419	366 384	282	0,883,
30 40	174 177	993 1036	898	783 817	640 668	528	466 486	367 383	933	806 841	698 729	565 590	460 480	402 420	309 323	ıı
2.50	181	1079	977	851	696	574	507	399	973	877	759	615	500	438	337	7 !
60 70	185 188	1122	1016	885 919	724 752	597 620	527 547	415 431	1012 1052	912 948	790 821	640 665	521 541	455 473	350 364	7 bei
80 90	192 195	1209	1094	953 987	779 807	643	567 588	447 463	1091	1019	852 883	690 715	561 581	491 509	378 392	17,1
3,00	198	1295	1172	1021	835	689	608 628	478	1170	1055 1091		739 764	602 622	526	405	II N
10 20	202 205	1338	1211	1055	863 891	712 735	649	494 510	1210	1126	944 975	789	643	544 562	419	, C
30 40	208 211	1424 1468	1 328	1123	919 946	758 781	669 689	526 542	1289 1328	1162 1198	1006	814 839	683	580 598	446	0,4),
3,50 60	214 217	1511	1368 1407	1191	974 1002	804 827	710 7 30	558 574	1368 1407	1233 1269	1068	864 889	704 724	615 633	474 487	bis
70 80	220 223	1597	1446	1259	1030	850 873	750 770	590 606	1447	1304 1340	1130	914 939	744 765	651 6 6 9	501	0,5
90	226	1684	1524	1327	1085	896	791	622	1526	1376	1192	964	785	687	528	(exact 0,5
4,00 10	229 232	1726 1770		1361	1114		811 831	638 654	1565	1412	1222	989 1014	805 826	704 722	542 555) 9'0
20 30	235 237	1813		1429	1169	964	851 872	670 686	1644	1483 1518	1284	1039	846 866	740 758	569 583	bis (
40	240	1899	1719	1497	1225	1010	892	702	1723	1554	1346	1089	887	775	597	1,0
4,50 60	243 246	1986	1758		1380		912 933	717 733		1590 1625	1407	1114	927	793 811	610	 }
70 80	248 251		· 1836 , 1876		1308 . 1336		953 973	749 765		1661 1696			948 968	829 847	638	ٚڒۣ
90	253	_	1915	1667	1364		993	781	_	1732		-		864 882	665	
5,00 20	256 261	2244		1769		1194		797 829		1839	1592		1009	918	706	
40 60	266 271	2417	2188	1905	1559		1135	861 89 3	2198	1982	1716	1389		989	733 761	
80 6,00	276 281		2266			1332		925 957					1172		788 816	
20	285	2676	2422	2110	1726	1424	1257	989	2435	2196	1901	1539		1096	843 870	
40 60	290 294	2849	2578	2246	1838	1469	1338	1053	2594	2267 2338	2024	1639	1334	1167	898	
7,00	299 303					1561				2410			1375		925	
. 100	C _i ' =	_	Fi	ir gewöb	nliche l	Maschine	en:		14,8	13,4	Für exa	cte Ma	schinen:	:	10,5	= C ₁ '
	жС _{і′′}	12,5	12,0	11,6	11,6	12,0	12,4	13,5	10,6							=#C,"

Sehr grosse Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (nach Gooch, Stephenson . . .).

Abs. Adm. Sp. $p = \frac{5}{4}$ Kgr. od. Atm.

,						Abs. A		p. p	- J /	y Kgr			, ,			<u> </u>
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- urchmesser	0,7	0,6	F ü	0,4	$\begin{array}{c} \mathbf{n} \ \mathbf{g} \ \frac{I}{I} \\ 0.333 \end{array}$		U OE	0,7	0,6	Fül 0,5	1 u r	0,333	0,3	0,25	
Wir	Ko Durci					in Pi							للسنسا			C''' u.C,
O Qu.Met.	D Centm.	1110	IICII (E	Leisti	ing c					hwindi	Leistun gkeit	g c	in Pie	raekrai	τ 	Kgr.
1,00	115	489	445	390	322	269	240	192		393	343	281	232	205	161	
05 10	117 120	514 538	467 ¹ 489	409 429	338 355	283	252 264	202 211	434 456 479	413	360 378	295 310	244 256	216	170 178	
15 20	123 125	563 i 587	533	448 468	371	310	276 288	. 221 230	50í 523	454 474	396 413	324 339	268 280	237 248	186 195	
1,25 30	128	612	556	487	403	337	300	240	545 568	494	431	353	292	258	203	
35	131 133	636 661	578 600	507 526	419	350 364	312	250 259	590	514 534	449 467	368 382	304 316	269 280	211 219	
40 45	135 138	710	622 644	546 565	451 467	377 391	336 348	269 278	635	555 575	484 502	397 411	328 340	290 301	228 236	
1,50 55	140 143	734 758	667 689	584 604	483 500	404 417	360 372	288 298	657 680	595 616	519 537	426 440	352 364	311 322	244 253	
60 65	145 147	783 807	71 Í	623 643	516 532	431 444	384 396	307 317	702 724	636 656	554	455	376	332	261 269	
70	14 9	832	733 756	662	548	458	408	326	747	676	572 590	469 484	388 400	343 353	278	2,4 m
1,75 80	151 154	856 188	778 800	682 701	564 5 8 0	471 485	420 432	336 346	769 791	696 717	607 625	498 513	412 424	364 375	286 294	11 V 84
85 90	156 158	905	822 ¹ 844	721 740	596 612	498 512	444 456	355 365	813 8 3 6	737 757	642 660	527 542	436 448	385 396	303	ų
95 200	160 162	954	867 889	760	628	525	468 480	374	858	777	678	556	460	406	319	wenn
2,00 10	166	1027	934	779 818	645 677	538	504	384 403	881 926	798 839	696 731	570 599	471 495	417 438	328 344	0,333,
20 30	170 174		978	857 896	709 741	592 619	528 552	422 442	971	879 920	767 802	628 657	519 543	459 481	361 378	3'0 =
40 2,50	177 181		1067	935 974	773 806	646	576 600	461 480	1060	961	838 873	687 716	567 591	502 523	394 411	~~
60 70	185 188		1156	1013	838 870	700 727	624 648	499 518	1150	1042	909 944	745 774	615 639	545 566	428 454	bei
80 90	192 195	1370		1091	902 935	754 781	672 696	538 557	1240	1123	980	803 832	663 687	587 608	461 478	16, 7 bei
3,00	198	1467	1 334	1169	967	808	720	576	1330	1205	1050	861	712	629	495	· 11 N
10 20	202 205	1565	1378	1208	999 1031	835 861	744 768	595 614	1375	1245 1286		890 919	736 760	651 672	511 528	び
30 40	208 211		1467 1512	1286 1325	1063	915	79 ² 816	634 653	1465 1510	1327	1157	948 977	784 808	714	545 561	0,6 (exact 0,4 bis 0,3),
3,50 60	214 217		1556 1601	1364	1128 1160	942	840 864	672 691	1554 1599	1408 1449	1228	1006 1036	832 856	736 757	578 595	bis
70 80	220 223	1810	1645	1442 1481	1192 1224	996	888 912	710 730	1644	1490	1299	1065	98 0	778 800	612 628	t 0,4
90	226	1907	1734	1520	1257	1050	936	749	1734	1571	1370	1123	928	821	645	exact
4,00 10	229 232	2005	1778 1823	1558 1597	1289 1321	1077	960 984	768 787	1779 1824		1405 I	1152 1181	952 976	842 863	662 678) 9'0
20 30	235 237	2054			1354 1386	1158	1008	806 826		1693	1512	1210 1239	1024	884 906	695 712	bis
40 4,50	240 243	ì	1956 2001		1418	1184	1056	845 864	1959	1774	1547 1583	1268	1048	927 048	728	8'0 :
60 70	246 248	2250	2045 2090		1482	1238	1104	883	2004	1856	1618	1 326	1072	948 970	745 762	11
80 90	251 253	2348	2134	1870	1547	1292	1152	902			1689	1355		1012	779 795	20
5,00	256		2179 2223	1948	1611	1319	1176	941 960		1978 2019	1725		1168	1033	812	
20 40	261 266		2312 2401	2026 2104	1676 1740		1247	998		2100	1831 1902	1501	1241	1097		
60 80	27 <i>1</i> 276	2739		2182		1507	1343		2498	2263		1617	1337 1385	1182 1224		
6,00 20	281 285	2935	2667 2756	2338	1934	1615	1439	1152	2677	2426	2114	1733	1433	1267	996	
40 60	290 294	3130	2845	2493	1998 2063	1723	1487	1229	2857		2256				1063	
80	299	3228 1 3326	3023	2649	2192	1777 1830	1631	1306	² 947 3037	20/0 2751	2327 2398	1966	1625	1437	1096	
7,00	30 3	3424				1884 . Maschine		1344	3127	_	2469 Für exa				1163	
İ	C₁' ==	14,9 12,5	13,8	12,8	11,9	11,3	11,1			13,0	12.0	11,1	10,5	10,3	10, ₀	= C _i ' = *C _i "
									/0	/1	/6 /	-11	19			

Hrabák, Hilfsbuch f. Dampsmasch.-Techn.

Sehr grosse Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (nach Gooch, Stephenson...).

Abs. Adm. Sp. p = G Kgr. od. Atm.

che e	Ş			Fül	llur			I. P		8.	od. At Fül	llur	ıg -	<u>.</u>		Ì
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,5		0,333	0,3	0,25	0,20	0,7	0,5	1	0,333	0,3	0,25	0,20	C;'''uC,
<u>0</u>	n D	In	dicirte	Leist	ung N	in P	ferdekr	ast	1	Netto-I	Leistun	$g \frac{N_n}{c}$	n Pfer	rdekraf	<u> </u>	6, 110,
Qu.Met.	Centm.					pro	Mete	r Kolb	engesc	hwindi	gkeit					Kgr.
1,00 05	115 117	547 574	439 461	366 384	309 324	277 291	225 236	166 174	486 511	387 407	321 337	268 282	239 251	191	137	
ĬŎ 15	120 123	60t 628	483 505	403 421	340 355	305 318	247 258	183 191	536 561	427 447	354 370	296 309	263 276	210 220	151	
20	125	656	527	439	370	332	270	199	586	467	387	323	288	230	165	
1,25 30	128 131	683 710	548 570	458 476	386 401	346 360	281 292	208 216	611 636	487 507	403 420	337 351	300 313	240 250	173 180	
35 40	133 135	738 765	592 614	494 513	417	374 387	303 314	233	661 686	527 547	436 453	365 378	325 337	259 269	187 194	
45 1,50	138 140	792 820	636 658	531	447 463		326 337	241	711	567 587	469 486	392 406	350 362	279 289	201	
55	143	847	680	549 568	478	415 429	348	249 258	737 761	607	502	420	374	299	215	ľ
60 65	145 147	874 902	702	586 604	· 494 509	443 457	359 371	266 274	786 811	627	535	434	386 399	309	222	É
70 1,75	149 151	929 956	746 768	622 641	525 540	47 I 484	382 393	282 291	836 861	667 687	55 ² 568	461 475	411 423	328 338	236 243	2,5 n
80 85	154 156	984	790 812	659 677	555 571	498 512	404 415	299 307	886 911	707 727	585	489 503	436 448	348 358	250 258	II N
90 95	158 160	1038 1066	834 856	696 714	586 602	526 540	427 438	316 324	936 961	747 767	618 634	516 530	460 473	368 377	265 272	E E
2,00	162	1093	878	732	617	554	449	332	987	787	651	544	485	387	278	0,3, wenn c
10 20	166 170	1148 1202	922 966	769 806	648 679	582 609	472 494	349 366	1037	827 867	684 717	572 600	509 534	4 ⁰ 7	293 307	
30 40	174 177	1257	1009	842 879	710 741	637 664	517 539	382 399	1138	907 947	750 784	627 655	559 584	447 467	335	= 7
2,50 60	181 185	1366 1421	1097	915 952	772 803	692 720	562 584	415 432	1238	987 1027	817 850	683 711	608 633	486 506	349 364	16,0 bei -7.
70 80	188 192	1476	1185	989 1025	833 864	748 775	607	449 465	1339 1389	1067	883 916	739 766	658 682	526 546	378 392	6,9
90	195	1585	1273	1062	895	803	65 í	482	1440	1147	950	794	707	566	406	l I V
3,00 10	198 202	1640 1694	1317	1098	926 957	831 859	674 697	498 515	1540	1188	983 1016	822 849	732 757	585 605	420 435	び
20 30	205 208	1749 1804	1405	1172	988	886 914	719 742	532 548	1591	1268	1049	877 905	78 t 806	625 644	449 463	
40 3,50	211 214	1858	1492	1245	1050	942 969	764 787	565 185	1691	1348 1388	1116	9 3 3	831 855	664 684	477 491	bis 6
60 70	217 220	1968	1580	1318	1111	997	809 832	598	1792	1428	1182	988	880	704	506	4,0
80 90	223	2023	1668	1355		1052	854	631	1893	1508	1248	1044	905	724 743	534	xact
4,00	226 229		1712	1465	1204	1108	877 899	648 665	1943	1548	1282	1072 1099	954 979	763 783	548 562	is 0,6 (exact 0,4 bis 0,3),
10 20	232 235		1800 1844	1538	1266 1297		921 944	68ī 698	2044	1629 1669	1348 1381			802 822	577 591	o sic
30 40	237 240	2350 2405	1887	1574 1611	1327 1358	1191 1219	966 989	7Í4 731	2144 2195	1709 1749	1414	1182			605	0,8 t
4,50	243	2460	1975	1648	1389	1246	1011	748	2245	1789	1481	1238	1103	882	633	11
60 70	246 248	2514 2569		1721	1420	1 302	1034	764 781	2295 2345	1829	1514	1294	1127	901 921	648	,, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,
80 90	251 253	2624 2678	2107	1757 1794	1482	1329	1079	797 814	2396 2446		1580 1614	1321	1177	961	676 690	
5,00 20	256 261	2733 2842	2195	1831		1385 1440	1123	831 864	² 497 ² 597	1990	1647 1713	1377	1226 1276	980 1020	70 ₄ 733	
40 60	266 271		2370 2458		1667	1495		897 930	2698 2799	2150	1779 1846	1488	1325	1059	761 790	
80	276	3170	2546	2123	1791	1606	1303	963	2899	2310	1912	1599	1424	1138	818	
6,00 20	281 285	3279 3388		2197 2270		1662	1348	997	3000			1654	1473 1523	1178	846 875	
40 60	290 294	3607	2809 2897			1828		1096		2631	2111		1572 1622		903 932	
7,00	299 303		2985 ¹ 3073		1				3403 3503		2244		1671		960 988	
.,00	C(=				nliche M		n: ,				Für exa	cte Mas	chinen:			= C _t '
۱ '.	*C ₁ "=	14, ₄ 12, ₄	11,3		11,2		10, ₂	9,8 13,6	13,6 10,6	11,6 9,6	10,7 9,6	9,6	9, ₈ 9, ₇	9,4 10,4	9,0 11,6	= C ₁ "

Sehr grosse Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (nach Gooch, Stephenson . . .). Abs. Adm. Sp. $p = \mathbb{G}^{1/2}$ Kgr. od. Atm.

ne äche	n- isser			Fül		ıg /				Agr.		llur	$g \frac{I}{I}$			1
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	C_i'' u. C_i
0	D	In	dicirte	Leistu	ing N	in P	ferdekr	aft	,	Netto-	Leistun	$g \frac{N_n}{c}$	in Pfer	dekraf	t	
Qu.Met.	Centm.	ļ	·	·		pro 1	Mete	r Koll	engeso	hwind	gkeit				,	Kgr.
1,00 05 10 15 20	115 117 120 123 125	604 634 664 695 725	488 513 537 562 586	410 431 451 472 492	348 366 383 401 418	314 330 346 361 377	257 270 283 296 309	193 202 212 221 231	538 566 594 621 649	432 454 477 499 521	360 379 397 416 435	304 319 335 350 366	272 286 300 314 328	220 231 243 254 265	161 169 177 186 194	
1,25 30 35 40 45	128 131 133 135 138	755 785 815 846 876	610 635 659 684 708	513 533 554 574 595	435 453 470 488 505	393 408 424 440 455	322 335 348 360 373	241 250 260 269 279	677 704 732 760 788	544 566 588 610 633	453 472 490 509 528	382 397 413 428 444	342 356 370 384 398	277 288 299 311 322	202 211 219 227 235	
1,50 55 60 65 70	140 143 145 147 149	906 936 966 997 1027	732 757 781 806 830	615 636 656 677 697	522 540 557 575 592	471 487 503 518 534	386 399 412 425 437	298	815 843 871 899 926	655 677 699 721 744	546 564 583 602 620	460 476 491 507 522	413 427 441 455 469	333 345 356 367 379	244 252 260 268 277	i
1,75 80 85 90 95	151 154 156 158 160	1057 1087 1117 1148 1178	854 879 903 928 952	718 738 759 779 800	609 627 644 662 679	550 565 581 597 613	450 463 476 489 502	337 346 356 366 375	954 982 1009 1037 1065	766 788 811 833 855	639 657 676 695 713	538 554 569 585 6 00	483 497 511 525 539	390 401 413 424 435	285 293 302 310 318	enn c = 2,6
2,00 10 20 30 40	162 166 170 174 177		977 1025 1074 1123 1172	820 861 902 943 984	697 731 766 801 836	628 660 691 723 754	514 540 566 592 618	385 404 424 443 462	1093 1148 1204 1260 1315	877 922 966 1011 1056	731 769 806 843 881	616 648 679 711 742	553 581 609 637 666	447 470 492 515 538	326 343 360 376 393	$\frac{1}{l} = 0.8$, wenn
2,50 60 70 80 90	181 185 188 192 195	1510 1570 1631 1691 1752	1221 1270 1318 1367 1416	1025 1066 1107 1148 1189	871 905 940 975 1010	785 817 848 880 911	643 669 695 720 746	481 501 520 539 558	1371 1427 1483 1538 1594	1101 1145 1190 1235 1279	918 955 992 1030 1067	773 805 836 868 899	694 722 750 778 807	561 584 606 629 652	409 426 443 459 476	= 15,8 bei
3,00 10 20 30 40	198 202 205 208 211	1812 1872 1933 1993 2054	1465 1514 1563 1612 1661	1271	1045 1080 1114 1149 1184	942 974 1005 1037 1068	772 797 823 849 874	578 597 616 636 655	1650 1706 1761 1817 1873	1324 1369 1414 1458 1503	1104 1142 1179 1216 1254	931 962 993 1025 1056	835 863 891 919 947	675 697 720 743 766	493 509 526 543 559	ర
3,50 60 70 80 90	214 217 220 223 226	2114 2174 2235 2295 2356	1710 1759 1807 1856 1905	1435 1476 1517 1558 1599	1219 1254 1288 1323 1358		900 926 952 977 1003	674 693 713 732 751	1928 1984 2040 2095 2151	1548 1593 1637 1682 1727	1291 1328 1365 1403 1440	1088 1119 1150 1182 1213	976 1004 1032 1060 1088	789 811 834 857 880	576 592 609 626 642	bis 0,6 (exact 0,4 bis 0,3),
4,00 10 20 30 40	229 232 235 237 240	2416 2476 2537 2597 2658	2100	1681	1498	1351	1029 1055 1080 1106 1132	770 789 809 828 847	2318	1816 1861 1906	1589	1245 1276 1308 1339 1371	1201	902 925 948 971 994	659 676 692 709 726	8′0
4,50 60 70 80 90	243 246 248 251 253	2718 2778 2839 2899 2960		1886 1927 1968	1672	1476	1157 1183 1209 1234 1260	886 905 925	2541 2597 2653	1995 2040 2085 2129 2174	1701 1738 1776	1402 1433 1465 1496 1528	1286 1314 1342	1016 1039 1062 1085 1108	742 759 775 792 809	*C''' =
5,00 20 40 60 80	256 261 266 271 276	3141 3262 3382	2441 2539 2637 2734 2832	2132 2214 2296	1881		• • •	963 1001 1040 1078 1117	2987 3099	2398	2074	1685	1398 1455 1511 1568 1624	1131 1176 1222 1267 1313	826 859 892 925 959	
6,00 20 40 60 80	281 285 290 294 299	3624 3745 3866 3986	2930 3027 3125	2460 2542 2624 2706	2090 2159 2229 2299	1885 1948 2010 2073	1697	1155 1194 1232 1271 1309	3433 3545 3656	2845 2935	2298 2372 2447	1874 1937 2000 2063 2125	1793 1850	1359 1404 1450 1495 1541	992 1025 1059 1092 1125	
7,00	303	4228	3418	2870	2438	2199 Maschin	1800				2596	2188 acte Ma	1962	1587	1158	
	C,' =	14, ₂ 12, ₄	12,1	11,2	10,6	10,4	9,9	9,5 13,0	13,4 10,5	11,3 9,6	10,4 9,3	9,8	9,6	9.1		=C _i ' =xC _i "

Sehr grosse Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (nach Gooch, Stephenson...).

ine iiche	- is			Fül	lun	g /	!				Fül	lun	g /,			
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,5	1	0,333	0,3	0,25	0,20	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	$\mathbf{C_i'''}$ u. C
0	D	Inc	dicirte	Leistu	$ng \frac{N_i}{c}$			'	·		Leistun	$g \frac{N_0}{c}$	in Pfer	rdekraf	t	
Qu.Met.	Centm.						Meter				i I					Kgr.
1,00 05	115 117	661 695	538 565	454 477	388 407	351 369	290 304	219 230	590 621	477 501	400 421	339 357	306 322	249 262	184 194	
10 15	120 123	728	591 618	499	427	387	319	241	651 682	526	441	374	338	²⁷⁵ ₂₈₈	203	•
20	125	761 794	645	522 545	446 466	404 422	333 348	252 262	712	551 575	462 482	392 409	353 369	288 301	213	,
1,25	128	827	672	567	485	439	362	273	742	600	503	427	385	314	232	
30 35	131 133	860 893	699 726	590	504 524	457 475	377 391	284 295	773 803	624 649		444 462	401 417	327 340	24I 25I	
40	135	926	753	636	543	492	406	306	834	674	565	479	432	353	260	
45 1,50	138 140	959 992	780 806	658	563 582		420	317 328	864 805	698	585	497	448	366	270	
55	143	1025	833	704	601	527 545	435 449	339	895 925	722	606 627	514 532	464 479	378 391	279 289	
60 65	145 147	1058	860 887	726	621	562 580	464 478	350 361	955 986	772 796	647	549	495	404	298	
70	149	1125	914	772	659		493	372	1016	821	688	567 584	511 527	416 429	308 317	Ę
1,75	151	1158	941	794	679	615	507	383	1047	845	709	602	543	442	327	2,7
80 85	154 156	1191 1224	968 995	817	698 718	633 650	522 536	394 405	1077	870 895	730 750	619 637	558 574	455 468	336 346	II N
90 95	158 160	1257 1290	1022	862 885	737	668 685	551 565	415	1138	919	771	654	590	480	355	<u>.</u>
2,00	162	1323	1075	908	756 776	703	580	426 438	1100	944	791	672 689	606 621.	493 506	365	wenn
10	166	1389	1129	953	815	738	609	459	1260	1017	853	724	653	532	374 393	0,8,
20 30	170 174	1455 1521	1183	999	853 892	773 808	638	481 503	1 32 I 1 382	1067	895 936	759 794	684 716	558 584	412 432	0
40	177	1588	1290	1090	931	844	696	525	1443	1166	978	830	748	610	451	- 17
2,50 60	181 185	1654 1720	1344 1398	1135	970	878 914	724 753	547 569	1504 1565	1215	1019	865 900	7 8 0	635 661	470	bei -
70	188	1786	1452	1226	1047	949	782	591	1626		1102	935	843	687	489 508	15,0 l
80 90	192 195	1852 1919	1505	1271	1086	984 1019	811	612	1687 1749	1363	1143	970 1005	875 906	713 739	527 546	
3,00	198	1984	1613	1 -	1164	1054	869	656	1810	1462	1226	1041	938	765	565	11 7
10 20	202 205	205 i 21 1 7	1667	1407	1202 1241	1089 1124	898 927	678 700	1871 1932	1511	1268	1076	969	790 816	584	Ċ
30	208	2183	1774	1498	1280	1159	956	722	1993	1610	1350	1146	1033	842	622	0,3),
40	211 214	2249		1543	1319	1194	985	744	2054	1659	1392	1181	1065	868	641	bis 0
3,50 60	217	2315 2381	1882 1936	1589	1358 1396	1230 1265	1014	766 788	2115	1709	1433	1216 1251	1096	894	661 680	4
70 80	220 223	2447 2513	1989	1679	1435	1 300	1072	810	2238	1807	1516	1286	1160	945	699	, o
90	226	2579	2043 2097	1725	1474	1335	1130	832 854	2299 2360	1857	1557 1599	1321 1356	1191	971	718 737	(exact 0,4
4,00	229 232	2646		1816	1552	1405	1159	875	2421	1955	1640	1392	1254	1023	756	3,5
10 20	235	2712 2778	2204 2258		1590		1188	897 919	2482 2543	2005	1682	1427	1286	1019	775 794	bis 0
30 40	237 240	2844	2312	1952	1668		1246	941	2005	2103	1764	1497	1 350	1100	813	d 7,0
4,50	243		2419			1581	1304	96 3 985	2727		1806		1302		832 851	0 =
60	246	3043	2473	2088	1784	1616	1333	1007	2788	2252	1889	1603	1445	1178	870	,
70 80	248 251			2133			1362		2849 2910		1930				890 909	36
90	253	3241	2635	2224	1901				2971	2400	2013	1708	1540	1255	928	
5,00	256 261	3307 3440	2688 2796	2269 2360	1939 2017	1757 1827	1449	1094	3033	2449 2548	2054	1743	1571 1621	1281	947 985	
40	266	3572	2903	245 I	2095	1897	1565	1182	3277	2646	2220	1884	1698	1384	1023	
60 80	271 276	3704 3836	3011		2172 2250				3399 3522	²⁷⁴⁵ ²⁸⁴⁴	2303 2386	1954 2025			1061	
6,00	281	3969	3226	2723	2327	2108	1738	1313	3644	2942	2468	2095	1888	1540		
20 40	285 290	4101		2814			1796 1854				2551 2634	2165	1951	1591	1176	
60	294	4366	3548	2296	2560	2319	1912	1444	4011	3239	2717	2306	2078	1695	1252	
80 7,00	299 303		_	3087	_				1		2800	-	1	1		i
,,00	000	4030		. 3177 ir gewöl			2028 ˈ en:	1532	4255	3430	2883 Für exa	2440 acte Ma	_		1329	
	C; =-	13,9	11,9	_	10,3	10,0	9,6	9, ₂ 12, ₅	13, ₁ 10, ₅		10,1	9,5	9,4	8,8		== C _i ' == xC _i ''

Schr grosse Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (nach Gooch, Stephenson . . .).

Abs. Adm. Sp. p = 8 Kgr. od. Atm.

nic	n- 1886			Fül	lun			-		.gr. oc		lur	$g \frac{1}{7}$	<u>,</u>		
Wirksand	Kolben- Durchmesser	0,7	0,5	0,4	0,833	0,3	0,25	0,20	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	C'' u.C,
0	D	In	dicirte	Leistı	$\frac{N_i}{c}$	in P	erdekr	aft	1	Netto-	Leistun	$g \frac{N_{a}}{c}$	in Pfe	rdekraf	t	
Qu.Met.	Centm.				1 -	·	Mete			hwindi			1		-	Kgr.
1,00 05	115 117	777 815	636 668	542 569	467 490	426 447	355 373	271 285	695 731	567 596	480 504	411	373 392	308 324	232 244	
10 15	120 123	854 893	700 732	596 623	514 537	468 490	390 408	312	767 803	635 664	529	454 475	412 431	340	256 268	
20 1,25	125 128	932 971	764 795	650	, 560 583	511 532	426 443	326 340	838 874	723	578 603	496 517	450 469	372	280	
30 35	131 133	1009	827 859	704 731	607	553 575	461	353 367	910 946	. 752	628 652	538 560	488 508	404 420	304 316	
40 45	135 138	1087	891 923	758 786	653 677	596 617	497	380 394	982 1017	810	677	581 602	527 546	436		
1,50	140	1165	955	812	700	638	532	407	1053	858 888	727	623	565	467	351	
55 60	143 145	1204	986	840	724 · 747	660 681	568	421 434	1125	917	751	665	585 604	483 499	363 375	
65 70	147	1320	1050	894 921	770 794	702 724	586 603	462	1196	946 975	801 825	687 708	623 642	515	387 399	9 m.
1,75 80	151 154	1359 1398	1114	948 975	817 840		621 639	475 489	1232 1268	1004 1034	850 875	729 750	661 681	547 563	411	11 V 6,
85 90	156 158	1436	1177	1002	864 887 :	788 809	656 674	502 516	1340	1063	, 899 924	771	700	579 594	435 447	
95 2,00	160 162	1514	1241	1056	910	830 851	692 710	530 543	1375	1121	949 974	814	738	610	459 471	wenn
10 20	166 170	1631	1336	1137	981	894 936	745 781	570 597	1483 1555	1209	1023	877 920	796 835	658 690	495 519	0,8,
30 40	17.4 177	1786 1864	1464	1246 1300	1074	979 1022	816 852	625 652	1627 1699	1326 1385	1123	962	873	722 754	543 567	اا با
2,50	181 185	1941	1591	1354	1167	1064 1107	887	679 706	1771 1843	1444 1502	1222	1048	951	786	591	bei
60 70 80	188 192	2019	1655 1718 1782	1462	1261	1149	923 958	733 760	1915	1561	1321	1133	989 1028 1066	817 849 881	639	14,1 bei
90	195	2252	1 -	1517	1307 1354	1234	994 1029	788	2059	1679	1421	1218	1105	913	663	1 1 7
3,00 10	198 202	2330 2407	1909	1679	1401	1277 1319	1065	814 842	2131		1470 1520	1303	1144 1183	945 977	711	び
20 30	205 208	2485 2563	2036		1494 1541	1 362 1405	1136	869 896	2275 2317	1913		1388		1009 1041	759 783	0,3),
3,50	211 214	2640 2718		1842	1588	1447	1207	923 950	2419	1972		1431 1473	1298	1073	807	bis 0,3),
60 70	217 220	2796 2874		1950 2004		1532 1575	1278	977	2563 2635	2089 2148	1768	1516	1376	1137	855 879	40
80 90	223 226	295 I 3029		2058		1618 1660	1 349 1 384	1031	2707 2779	2206 2265	1867	1601	1453	1201	903 927	exact
4,00 10	229 232	3106 3184	2546 2609	2166	1868		1420	1086	2851		1966	1686	1530	1265 1296	951	0,5 (exact 0,4
20 30	235 237	3262 3339	2673	2275 2329	1961	1788		1140	2995	2441	2066	1771	1608		975	bis
40	240	3417	2800	2383	2055	1873	1562	1194	3139	2558	2165	1856	1685	1392	1047	9/0 =
4,50 60	243 246	3495 3572	2927	2492	2148	1958		1249	3283	2676	2265		1762	1456		·
70 80	248 251 253	3728	3054	2600	2195 2241 2288	2043		1303	3427	2793	2364	2027	1839	1488	1143	Ä
90 5,00	256	3883	3118	2708	2288 2335	2128	1775	1357	3499 3570	2910	2463	2112	1917		1191	
20 40	261 266	4193	3309 3436	2816 2925	2428 2521	2298	1846	1412 1466	3714 3858	3027 3145	2562 2662	2197 2282	1994 2071	1648	1287	
60 80	271 276				2615 2708											
6,00 20	281 285	4659 4814		3250 3358	2802 : 2805	2554 2639		1629 1683		3497 3614	2959 3059	2537 2622	2303 2381	1903	1431	
40 60	290 294	4970	4073	3466	2988 3082	2724	2272 2343	1738	4578 4722	3731 3848		2707		1 2031	1527	
80	299 303	5280	4328	3683	3175	2894	2414	1846	4866	3966	3357	2877	2613	2159	1623	
7,00			Fü	r gewöh	3269 inliche M	laschine	en:				Für exa	cte Ma	schinen :			G.
ŧ!	C' =	13,5 12,4	11,5	10,6	10,0 10,5		9, ₂ 10, ₈	8,8 11,8	10,5	10,7 9,4	9,g 9,g	9, ₂ 8, ₉	8,g	9,2	8,0 10,0	$= C_{i'}$

Sehr grosse Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (nach Gooch, Stephenson . . .). Abs. Adm. Sp. $p = \mathbf{9}$ Kgr. od. Atm.

ne iche)- 18667			Fül	lun	g /										
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- urchmesser	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	C," u. <i>C</i>
0	Ď	Inc	dicirte	Leistu	$ng \frac{N_i}{c}$	in Pf	erdekr	aft	1	Netto-I	Leistun	$g \frac{N_a}{c} i$	n Pſer	dekraf	t	
-						pro	Mete	r Kolb	engesc	hwindi	gkeit					Kgr.
1,00 05	115 117	891 936	735 772	629 661	546 573	500 525	420 441	324 340	800 841	656 690	559 588	483 508	440 463	367 386	279 294	
10	120	981	809	693	601	550	462	357	882	724	617	533	486	405	308	
15 20	123 125	1025	846 882	724 756	628 655	575 600	483 504	373 389	923 964	758 791	646 674	558 582	509 531	424 443	322 337	
1,25 30	128 131	1115	919 956	787 819	683 710	625 650	525 546	405 421	1006 1047	825 859	703 732	607 632	554 577	462 481	351 366	
35	133	1204	993	85Ő	737	675	567	438	1088	893	761	657 682	599	499	380	
40 45	135 138	1248 1293	1030	913	765 792	700 725	588 609	454 470	1129	927 960	790 818	707	622 645	518	394 409	
1,50	140 143	1337	1103	944 976	819 847	750	630 651	486 502	1211 1253	994 1028	847 876	73 ² 756	667 690	556 575	423 437	
55 60	145	1382 1426	1176	1007	874	775 800	672	519	1294	1062	905	781	713	594	452	
65 70	147 149	1471	1213	1039	901 928	825 850	693 714	535 551	1335 1 37 6	1095	934 963	806 831	735 758	632	466 481	볊
1,75	151	1560	1287	1102	956	875	735	567 583	1417	1163	991 1020	856 881	78 i 803	651 670	495	N
80 85	154 156	1605 1649	1323 1360	1133	983	900 925	756 777	600	1459 1500	1197	1049	906	826	689	509 524	" "
90 95	158 160	1694 1739	1 397 1 4 3 4	1196	1038	950 975	798 819	616	1541 1582	1264	1078	931 956	849 872	707 726	538 553	Wenn
2,00	162	1783	1470	1259	1092	1000	840	648	1623	1332	1135	980	894	745	567	
10 20	166 170	1872 1961	1544	1322	1147	1050	882 924	681 713	1706	1468	1193	1030	940 985	783 821	596 624	0,25,
30 40	174 177	2051 2140	1691 1764	1448	1256	1150 1200	966 1008	746 778	1872	1536	1309	1130	1031	859 897	653 682	11
2,50	181	2229	1838	1574	1365	1250	1050	810	2037	1671	1425	1230	1122	935	711	ei 1,
60 70	<i>185</i> <i>18</i> 8	2318 2407	1911	1637	1420	1300 1350	1092 1134	843 875	2120 2203	1739	1483	1280	1168	973	740	13,4 bei
80 90	192 195	2496 2586	2059	1763	1529 1584	1400 1450	1176	908	2286 2368	1875 1943	1599 1656	1380 1430	1259 1304	1049	798 827	
3,00	198	2674	2205	1888	1638	1500	1260	972	2451	201 I	1714	1480	1350	1125	856	C = Z
10 20	202 205	2764 2853	2279	1951 2014	1693	1550	1302	1005	2534 2617	2079 2147	1772	1530 1580	1395 1441	1163	885 913	
30 40	208 211	2942 3031	2426 2499	2077 2140	1802	1650	1386	1070	2699 2782	2215 2283	1888	1630 1680	1487	1239	942 971	, 0,2),
3,50	214	3120	2573	2203	1911	1750	1470	1134	2865	2351	2004	1730	1578	1315	1000 1020	3 bis
60 70	217 220	3209 3298	2646 2720	2329	1966 2021	1800 1850	1512	1167	2948 3031	2419 2487	2062	1780 1830	1623 1669	1353	1058	Ö
80 90	223 226	33 ⁸ 7 3476	2793 2867	2392	2075	1900	1596	1232	3113 3196	2554 2622	2178	1880	1715	1429	1116	(exact 0,3
4,00	229	3566	2940	2518	2185	2000	1680	1297	3279	2691 2758	2293	1980	1806	1505	1145	0,4 (
10 20	232 235	3655 3744	3014		2239		-/ 04	1361	3444	2826	235I 2409	2030 2080		1543 1581		bis
30 40	237 240	3833 3922	3161 3234	2707 2770	2348 2403	2150 2200	1806	1394	3527 3610	2894 2962	2467 2525	2130 2180	1943 1988	1619	1231	9,0
4,50	243 246	4011	3308	2832	2458	2250	1890	1459	3693	3030 3098	2583	2230 2280	2034	1695	1289 1318	
60 70	248	4101		2895 2958	2512 2567		1974	1491	3776 3858	3166	2641 2699	2330	2079	1733	1347	,,',
80 90	251 253	4279 4368	3528 3602	3021 3084	2621 2676	2400 2450	2016 2058	1556	3941 4024	3 ² 34 3302	2756 2814	2380 2430	2171 2216	1809 1847	1376	
5,00 20	256 261	4457 4636	3675	3147	2731 2840	2499	2100 2184	1621 1685	4107 4272	3370 3506	2872 2988	2480	2262	1885	1434 1491	
40	266	4814	3969	3 ² 73 3 ³ 99	2949	2599 2699	2268	1750	4438	3642	3104	2680	2444	2037	1549	
60 80	271 276	4992 5170	4116	3525 3651	3058	2799 2899	2352	1815	4769	3778	3220 3336	2780 2880		2113 2189	1665	
6,00 20	281 285	5349	1411	3777	3277	2999	2520 2604	1945	4935 5100	4049 4185	345 I 3567	2980 3080	2718 2800	2265 2341	1723	
40	290	5527 5706	4705	3903 4029	3386 3495	3099 3199	2688	2074	5266	4321	3683	3180	2900	2417	1838	
60 80	294 299	5884 6062	4852	4155	3604 3714	3299 3399	2772 2856	2139	5432 5597	4457 4593	3799 3915	3280 3380	2991 3083	2493 2569	1896	
7,00	303	6240	5146	4406	3823	3499	2940	2269		4729	4031			2646	2012	1
	C _i ' =	18, ₁ 12, ₃	11,2 11,0	10,3	hnliche I 9, ₇ 10, ₃	9,4 10,3	en: 8,9 10,5	8, 5	12,3 10,5	10,4 9, ₂	9,5 8,9	8,9 8,7	8,6 8,7	8, ₁ 8, ₉	7,7	$= C_{i'}$ $= xC_{i''}$

Sehr grosse Auspuff-Maschinen mit Coulissen-Steuerung (nach Gooch, Stephenson...).

Abs. Adm. Sp. p = 10 Kgr. od. Atm.

2	5			TC 44 1				p. p =								
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,5		0,333	0,8	0,25	000	0,7	0,5		0,833		ī —	000	
Wir	Ko			0,4	ا	<u> </u>	<u>'</u>	0,20		L	0,4	<u> </u>	0,3	0,25	0,20	C;" u. C;
O Qu.Met.	D Centm.	In	dicirte	Leisti	ing c			raft r Kolb				g c	in Pfe	rdekrai	it	Kgr.
1,00	115	1007	834	717	625	574	485	377	904	746	639	555	508	426	327	Kg.
05 10	117 120	1057	876 917	753 789	657 688	603 632	510 534	396 415	95I 998	784 823	672 705	583 612	534 560	448 470	344 360	
15 20	123 125	1157	959 1001	825 861	719 750	660 689	558 582	433 452	1044 1091	861 900	738 771	640 669	587 613	492 514	377 394	
1.25	128	1258	1042	897	782	718	607	47 I	1137	938	804	698	639	536	411	
30 35	131 133	1308 1359	1084	933 969	813 844	747 775	631 655	490 509	1184	976	836 869	726 755	665	558 580	428 444	
40 45	135 138	1409 1459	1168	1004	876 907	804 833	680 704	527 546	1277	1053	935	783 812	718 744	602 624	461 478	
1,50 55	140 143	1510 15 6 0	1251	1076	938 969	861 890	728 752	565 584	1370	1130 1160	968 1001	840 860	770 796	646 668	495 512	
60 65	145 147	1610	1334	1148 1184	1000	919 948	776 801	603	1463	1207	1034	897 926	822 848	690 711	529	
70	149	1711	1418	1219	1063	976	825	641	1510	1284	1100	955	874	733	546 562	SI EI
1,75 80	151 154	1761 1812	1459 1501	1255	1094 1126	1005	849 874	659 678	1603 1650	1322 1361	1133	983	901 927	755 777	579 596	1 8/2 N/2
85 90	156 158	1862 1912	1543 1584	1327 1363	1157	1062	898 922	697 716	1696 1743	I 399 I 437	1198	1040	953 979	799 821	613 630	•
95	160	1963	1626	1399	1220	1120	947	735	1790	1476	1264	1098	1005	843	646	wenn
2,00	162 166	2013 2114	1668 1751	1434 1506	1313	1149	970	754 792	1836	1514 1592	1297 1363	1126	1031	909	664	0,26,
20 30	170 174	2214 2315	1835	1578 1650	1376	1263	1068	829 867	2023 2117	1669 1746	1430	1241	1136	953 997	731 765	90
40 2,50	177 181	2416 2516	2001	1722	1501	1378	1165	904	2210	1823	1562 1628	1355	1241	1042	799 833	7/2
760 70	185 188	2617	2168	1865	1626	1493	1262	980	2304 2398	1978	1694	1470	1347	1130	866	bei
80 90	192	2718 2818	2252 2335	2008	1688	1608	1310	1055	2491 2585	2055	1761	1528	1399	1174	900 934	13,0 bei
3,00	195 198	2919 3020	2418 2502	2080	1813	1665	1407	1093	2678 2772	2209	1893	1642	1504	1262	968	II V
10 20	202 205	3120 3221	2585 2668	2223 2295	1938	1780 1838	1504 1553	1169 1206	2866 2960	2364 2441	2025 2091	1757	1609	1350	1036	び
30 40	208 211	3322 3422	2752 2835	2367 2438	2063 2126	1895 1952	1601	1244 1282	3653	2518 2596	2157	1872	1715	1439	1103	(g),
3,50	214	3523	2919	2510	2188	2010	1698	1319	3147 3240	2673	2290	1987	1820	1527	1171	bis (
60 70	217 220	3624 3725	3002 3085	2582 2654	2251	2067	1747 1795	1357 1395	3334 3428	2750 2827	2356 2422	2044	1872	1571	1205	0,3
80 90	223 226	3825 3926	3169 3252	2725 2797	2376 2438	2182	1844 1892	1432 1470	3521 3615	2904 2982	2488 2555	2159	1978	1659	1272 1306	ract
4,00	229	4026	3336	2869	2501	2297	1941	1508	3709	3059	2620	2271	2083	1748	1340	0,4 (exact 0,3 bis 0,2),
10 20	232 235	4127	3419 3502	2941 3012	2563 2626					3214		2389	2135		1374 1408	.51
30 40	237 240	4328 4429	3586 3669	3084 3156	2688 2751	2469 2527	2086	1621	3990 4083	3291 3368	2819 2885	2446 2504	2240 2293	1880	1442 1475	0,6 bi
4,50 60	243 246	4530	3753	3227	2813 2876	2584 2642	2183 2232	1696	4177	3445	2951	2561 2619	2346	1968	1509] []
70	248	4630 4731	3836	3299 3371	2938	2699	2280	1734	4270 4364	3522 3600	3018 3084	2676	2398 2451	2012	1543 1577	3C,'''
80 90	251 253	4832 4932	4003 4086	3442 3514	3001 3063		2329 2377	1809 1847	4458 4551	3677 3754	3150 3216		2503 2556	2100	1611 1644	"
5,00 20	256 261	5033 5234	4169 4336	3586 3729	3126 3251		2426 2523	1885 1960	4645 4833	3832 3986	3282 3414	2848 2963	2608 2714	2189	1679 1746	
40 60	266 271	5435	4503 4670	3873 4016	3376	3101	2620 2717	2035	5020	4141	3547	3078	2819	2365	1814	
80	276	5637 5838	4837	4160	3501 3626	3331	2814	2186	5207 5394	4295 4450	3679 3811	3193	2924 3029	2454 2542	1949	
6,00 20	281 285	6039 6240	5003 5170	4303 4447	3751 3876	3446 3561	2911 3008	2262 2337	5582 5769	4604 4759	3943 4076	3422 3537	3134 3240	2630	2017 2085	
40 60	290 294	6442 6643	5337 5504	4590 4733	4001 4126	3676 3790		2412 2488	5956 6144	4913	4208 4340	3652 3767	3345 3450	2807 2895	2153	
80	299	6844	5671	4877	4251	3905	3299	2563	6331	5222	4473	3882	3555	2984	2288	
7,00	303	7046		5020 r gewöh				2639		5376						
Ų.	C' =	12,9 12,3	11,0 10,9	10, ₁ 10, ₄	9,4 10, ₁	9, ₁ 10, ₁	8,7 10,9	8,3 11,0	12, ₁ 10, ₅	10,9	9,3 8,8	8,6 8.6	8, 3 8,6	8,7	7,5 9,3	$\begin{vmatrix} = C_{i'} \\ = x C_{i''} \end{vmatrix}$

Schr grosse Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung (mit Hemd).

Abs. Adm. Sp. p - 3 Kgr. od. Atm.

Indicirte Leistung $\frac{N_1}{c}$ in Pferdekraft Netto-Leistung $\frac{N_2}{c}$ in Pferdekraft Pfdk Rgr.						A	bs. A	dm. Sp	. p =	- 35 h	Cgr. o	l. Atm						
	ame fläche	en- iesser		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·														
	Virks	Kolbe	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,333	0,3	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,883	0,3	Lstg.	C," u. C,
1.00			In	dicirte	Leist	ung A	in F	erdekr	aft	1	Netto-	Leistun	g No	in Pfe	rdekraft		pro	
10 10 10 12 24 228 210 186 155 130 115 268 197 181 159 130 107 94 10 120 121 130 121 130 130 137 112 98 130 137 112 98 130 137 132 1	Qu.Met.	,															Pfdk.	Kgr.
10 220 251 238 220 105 163 136 121 218 206 190 167 137 112 98 . 15 123 263 249 230 204 170 142 126 228 216 193 175 143 117 103 105 . 126 228 236 249 231 177 148 132 239 226 207 182 150 123 108 . 126 228 238 271 220 221 281 281 251 231 275 221 281 281 281 275 275 281 281 281 275 281 2		115								198	187						•	
290 225 274 260 240 213 177 148 132 239 226 207 182 150 123 108	10	120	251	238	220	195	163	136	121	218	206	190	167	137	112	98	:	
35		125															:	
35	1,25	128		271				155				216						
45 138 331 314 290 257 214 179 159 289 274 252 221 182 149 131	35	133	308	292	270	240	200	167	148	269	254	234	206	169	138	122	:	
The color of the		133 138								289							:	ļ
66		140	342	325														
70 149 388 368 360 302 251 210 187 341 322 296 260 213 175 153 . E	60	145	365	347	320	284	236	198	176	320	303	278	245	201	165	144	:	
80 154 411 390 360 319 266 222 198 361 341 314 276 236 185 163			377 388														:	
86 1566 422 401 370 328 273 229 203 371 351 323 284 233 191 67 7 87 89 159 159 434 411 380 337 280 235 209 381 360 331 291 239 196 172 291 177 196 197 197 197 197 197 197 197 197 197 197	1,75						259 266										•	1
\$\frac{95}{100}\$ \$\frac{160}{455}\$ \$\frac{422}{457}\$ \$\frac{396}{334}\$ \$\frac{288}{288}\$ \$\frac{241}{214}\$ \$\frac{392}{392}\$ \$\frac{37}{370}\$ \$\frac{340}{340}\$ \$\frac{299}{297}\$ \$\frac{247}{221}\$ \$\frac{176}{10}\$ \$\frac{1}{10}\$ \$\frac{166}{60}\$ \$\frac{479}{470}\$ \$\frac{455}{5420}\$ \$\frac{473}{373}\$ \$\frac{1}{310}\$ \$\frac{256}{292}\$ \$\frac{29}{230}\$ \$\frac{21}{399}\$ \$\frac{360}{366}\$ \$\frac{322}{392}\$ \$\frac{264}{217}\$ \$\frac{1}{190}\$ \$1	85	156	422	401	370	328	273	229	2Ó3	371	351	323	284	233	191	167	:	111
10				422					-								:	
## 40	2,00	162 166				355						349 366	307					, w
\$\frac{40}{2}\$, \$\frac{177}{182}\$, \$\frac{1}{182}\$, \$\fra	20	170	502	477	440	390	325	272	241	443	410	384	338	277	227	199	:	
60	40		525 548	520							458		354 369				:	11
70	2,50 60	181 185	571	542 563													:	bei -
90	70	188	617	585	540	479	399	334	296	545	516	473	416	341	280	245	:	æ
10 202 708 672 620 550 458 383 340 627 593 544 479 393 322 282 	90	195			580			358	318	586							:	i
200		198	685 708				443 458										:	1
40	20	205	730	693	640	567	473	395	351		613	562	494	405	333	291		į.
20		211	776															0 %
20		214 217		759 780								615				319	:	7 bi
20	70	220	844	802	740	656	547	457	406	750	710	651	572	469	385	337		ر د د
20		226					576		428						406	356	:	(e.x.)
20		229 232							439 450		767 787						:	1,0
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	20	235	959	910	840	745	62 I	519	461	852	806	740	651	534	438	384		مَۃ
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	40	240									845		682		459		:	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$											864 884					•	:	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	70	248	1073	1019	940	833	695	580	516	955	903	829	729	598	490	430	•	» C
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	90	253						604				864						
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	5,00 20	256 261						_									:	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	40	266	1233	1170	1079	957	798	666	593	1098	1039	953	838	688	564	494		
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		276		•	-	1												
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	6,00	281 285					_											
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	40	290	1461	1387	1279	1135	945	789 .	702	1303	1233	1131	995	816	670	586	•	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	80	299	1553	1473			1004	839		1385			_					
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	7,00	303	1598	1517	1 399	1241	1034	863	768	1425	1349	1238	1089	893	733	642	.	
* Für gewöhnliche Maschinen.	.{	C/ =															=C' =rC'	}+
-	•	, aug I						10,7	10,9	10,9	10,9							-

Digitized by Google

Sehr grosse Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung (mit Hemd).

Abs. Adm. Sp. $p = 3^{1/2}$ Kgr. od. Atm.

o š	ser			Fül	lur					r.gr.	Subtr.						
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,8	0,7	0,6	0,5		0,383	0,8	0,8		0,3	Compr.	C,''' u. <i>C</i> ,				
	_	In	dicirte	Leistr	ng N	in P	ferdekr	aft	1	Vetto-I	.eistun	g N _a	in Pfe	rdekraf	:	pro c=1 m	Ci moi
O Qu.Met.	D Centm.						Meter									Pídk.	Kgr.
1,00 05	115 117	292 307	278 292	259 272	232 244	198 208	170 178	154 161	255 260	243 255	225 237	201 211	169 178	143 151	129 135	4	
10 15	120 123	321 336	306 320	285 298	256 267	218 228	187	169	282 295	268 280	248 260	222	187	158	142	4	
20	125	350	334	310	279	238	204	184	308	293	272	242	204	173	155	5	
1,25 30	128 131	365 380	348 362	323 336	290 302	248 257	212 221	192 200	321 335	305 318	283 295	253 263	213	180 188	162 168	5 5	
35 40	133 135	394 409	376 390	349 362	314 325	267 277	229 238	208 215	348 361	330 343	306 318	274 284	230 239	195 202	175 181	5 5	
45 1,50	138 140	423 438	403	375 388	337 349	287 297	246	223 230	374 387	355 368	330 341	294 304	248 257	210	188	6	
55 60	143 145	452 467	43I 445	401 414	360 372	307 317	263 271	238 246	400 413	381 393	353 364	315	265 274	224	201	6	
65 70	147 149	482 496	459	427 440	383 395	327 337	280 288	254 261	427 440	406 418	376 387	336 346	283 291	239	215 221	6 7	gi
1,75	151	511	473 487	453	407	347	297	269	453	431	399	356	300	247 254	228	7	1,9 n
80 85	154 156	525 540	501	466 479	418 430	356 366	305 314	277 284	466 479	443 456	411 422	367 377	309 317	261 269	234 241	7	111
90 95	158 160	555 569	529 543	491 504	441 453	376 386	322 331	292 300	493 506	468 481	434 445	388 398	326 335	276 284	248 254	8	wenn c
2,00 10	162 166	584 613	557 584	518 543	465 488	396 416	339 356	307 323	519 545	493 518	457 480	408 429	344 361	291 306	261 274	8 8	
20 30	170 174	642 671	612 640	569 595	511 534	436 455	373 390	338 353	571 598	544 569	504 527	449 470	379 396	320 335	288 301	8 9	= 0,4,
40	177	701	668	621	558	475	407	369	624	594	550	491	414	350	314	9	~;~
2,50 60	181 185	730 759	696 724	647 673	581 604	495 515	424 44 I	384 399	651 677	619 644	573 597	512 533	431 449	365 380	328 341	10 10	اقدا
70 80	188	788 817	751 779	699 724	627 651	535 554	458 475	415	703 730	670 695	620 643	553 574	466 484	394 409	354 367	11	18,9
90 3,00	195 198	847 876	807	750 776	674 697	574 594	49 ² 509	446 461	756 783	720 745	667 690	595 616	501	424 439	381 394	11 12	
10 20	202 205	905	863 890	802 828	720 744	614 634	526 543	476 492	809 836	770 795	713 737	636 657	537 554	454 469	407 421	12 12	, C
30 40	208 211	963 992	918 946	854 880	767 790	653 673	560 577	507 522	862 889	820 845	760 783	678 699	572 589	484 498	434 447	13 13	bis 0,5),
3,50 60	214 217	1022	974	906	813 836	693	594	538	915	871	806	720	607 624	513	461	14 14	3 bis
70 80	220 223	1051	1002	932 958	860 883	713	628	553 569	941 968	896 921	830 853	741 761	642	528 543	474 487	14	9′0 x
90	226	1109	1057	984 1010	906	752 772	645 662	584 599	994 1021	946 971	876 900	782 803	659	558 572	501 514	15 15	(exact
4,00 10	229 232	1168	1113	1035	930 953	79 ² 812	678 695	614 630	1047 1074	996 1021	923 946	824 844	694 712	587 602	527 541	16 16	bis 0,9
20 30	235 237	1226	1169	1087	976 999	832 851	712	645 661	1 100 1 1 2 7	1047 1072	970 993		729 747	617 632	554 567	16 17	
40 4,50		1284	1224	1139	1022	871 891	746 763	676 691	1153	1097	1016	907 928	764 782	647 661	580	17 18	= 1,2
7,50 60 70	246	1343	1280	1105	1069		780 780		1206 1232	1147	1063	948	799 817	676 691	594 607 620	18 18	٠."
80 90	251	1401	1336	1242	1115	950 970	814 831	738 753	1259	1198	1109	990	834	706 721	634 647	19 19	6
5,00	256	1459	1391	1294	1162	990	848	768	1312	1248	1156	1032	870	736	660	19	
20 40	266	1518 1576	1503	1346	1255	1069	882 916		1365	1298	1203	1073	905 940	765 795	687 714	20 21	
60 80		1635	1558	1449 1501	1301 1348	1109 1148	950 984	860 891	1471 1523	1399 1449	1296 1342	1156	975	825 854	740 767	22 23	
6,00 20	285	1751 1810		1553 1605	I 394 I 44 I	1188	1018	922 952	1576 1629	1499 1549	1389	1240	1045	884 914	793 820	23 24	
40 60	290	1868		1656		1267		983		1600	1482	1323	1115	944	847 873	25 26	
80	299	1985	1892	1760	1580	1346	1153	1044	1788	1700	1575	1406	1185	1003	900	26	
7,00		2043		1812	1627		1187		1841	1751				1032	927	27	
	{ c' =		11,8	15,6 11,0	10,4	10,0		18, ₃ 10, ₀	17, ₇ 10, ₉			8,8	8,5	8,4	12, ₆ 8, ₅		}+
		•	Für ge	wöhnlic	he Masc	hin en.						† Für	exacte l	laschine	n.		

Sehr grosse Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung (mit Hemd).

Abs. Adm. Sp. p = 4 Kgr. od. Atm.

ne iche	ESer			Fül	lur		!	p. p =				Subtr.					
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,8	0,6	0,5	0,4	0,333	0,8	0,25	0,8	0,6	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	Compr.	C," u.C,
0 N		In	dicirte	Leistu	$ng \frac{N}{c}$	in P	ferdeki	raft	1	Vetto-I	Leistun	g N _c	in Pfe	rdekraí	t	pro c≡1 m	
	Centm.					pro	Mete	r Koll	engesc	hwindi	gkeit					Pídk.	Kgr.
1,00 05	115 117	355 373	318 334	287 302	248 261	216 227	197 207	167 175	313 329	278 293	251 264	215 226	185	168	140	7	
10 15	120 123	391 409	349 365	316 331	273 285	237 248	217 227	183	345 361	307 321	276 289	237 248	204	186	154 162	7 8	
20	125	427	381	345	298	259	237	200	377	336	302	259	223	203	169	8	
1,25 30	128 131	445 462	397 413	360 374	310 323	270 281	247 257	208 217	394 410	350 364	315 328	270 281	232	212 220	176	8	i
35 40	133 135	480 498	429 445	388 · 403	335 347	291 302	267 277	225 233	426 442	379 393	341 354	292 303	25 I 26 I	229 238	190 198	9	
45	138	516	461	417	360	313	287	242	458	407	367	315	270	246	205	10	
1,50	140 143	533 551	476 492	431 446	372 385	324 334	296 306	250 259	474 490	422 436	380 393	325 336	280 290	255 263	212	10 10	
60	145 147	569 587	508 524	460 474	397 40 9	345 356	316 326	267 275	506 523	450 465	418	347 358	299 309	272 281	226 234	10 11	
70 1,75	149 151	604	540 556	489 503	422 434	367 378	336 346	283	5 3 9	479 493	431 444	370 381	318	290 298	241 248	11	23 El
80 85	154 156	640 658	572 588	518 532	447 459	388 399	356 366	300 308	555 571 587	508 522	457 470	392 403	337 347	307 316	255 262	12 12	II N
90 95	158 160	676	604	546	471	410	375	317	603	536	483	414	356 366	324	270	12 13	wenn
2,00	162	711	620 635	561 575	484 496	42I 432	385 395	325 334	619 635	551 565	496 509	425 436	375	333 341	277 284	13	
10 20	166 170	747 782	667 699	604 633	521 546	453 475	415	350 367	668 700	594 623	535 561	458 480	394 413	359 3 76	299 313	14 14	0,333,
30 40	174 177	818 853	731 762	661 690	571 596	496 518	454 474	383 400	733 765	652 680	587 612	502 524	433 452	393 411	328 342	15 16	11
2,50	181	889	794	719	620	539	494	417	797	709	638	547	471	428	357	16	si _1' :
60 70	185 188	924 960	826 858	748 776	645 670	561 583	514 533	434 460	830 862	738 767	664 690	569 591	490 509	446 463	37 i 386	17 18	17,0 bei
80 90	192 195	996 1031	889 . 921	805 834	695 720	604 626	553 573	477 493	895 927	796 824	716 742	613	528 547	480 498	400 415	18 19	
3,00 10	198 202	1066	953 985	862 891	744 769	647 669	592 612	500 517	960 992	853 882	768 794	658 680	567 586	515 533	429	20 20	C ₁ =
20 30	205 208	1137	1016	920	794 819	690	632	534	1024	911	820	702	605	550	444 458	21 22	
40	211	1173	1048	949 97 7	844	712 734	652 671	541 557	1057	940 969	845 87 t	724 747	643	567 585	473 487	22	0,6 bis 0,4),
3,50 60	214 217	1244	1112 1144	1006	868 893	755 ' 777	691 711	574 591	1122	997 1026	897 923	769 791	662 681	602 620	502 516	23 24	6 bi
70 80	220 223	1315 1350	1175	1063	918 943	798 820	730 750	607 624	1186	1055	949 975	8í3 835	700 719	637 654	531 545	24 25	ct 0,
90	226	1386	1239	1121	968	842	770	64 i	1251	1113	1001	858	739	672	560	26	(exact
4,00	229 232	1422	1270	1150	993 1017	863 885	790 810	667 684		1142 1170	1027	880 902	758 777	689 7 07	574 588	26 27	8'0
20 30	235 237	1493 1528	1334	1207	1042 10 6 7	906 928	829 849	701 717		1199		924 946	796 815	724 741	603 617	27 28	bis
40 4,50	240 243	1564	1398	1265		949	869 888	734	1413	1257	1130		834 853	759	632 646	29 29	1,1
60	246 248	1635	1461	1322		971 993	908	751 767	1478	1314	1182		873	776 794	66 t	30	c''' =
70 80	251 253	1706	1493 1525	1380	1191	1014	928 948	784 801	1543		1234	1057	911	828	675 690	31	72
90 5,00	256		1557 1588	1408	1216	1057	967 987	818 834	1575	1401	1260		930	846 863	704 719	32 33	
20	261 266		1652	1495	1290	1122	1027	867 901	1673 1737	1488 1545	1338	1146 1191	988	898	748 777	34 35	
60 80	271 276	1990	1779			1208	1106	934 968		1603	1442	1235		968 1002	806 835	37 38	
6,00	281	2133	1906	1725	1489	1294	1185	1001	1932	1718	1546	1324	1141	1037	864	39	
20 40	285 290	2204 2275	1969 2033	1782 1840	1538 1588	1337	1224 1264	1034	2061	1776 1834	1649	1413	1217	1072 1107	893 922	41 42	
60 80	294 299	2346 2417	2096		1638	1424	1303	1011	2126	1892 1949	1701	1457	1256	1142	951 980	43 44	
7,00	303	1				1510		1			1	-	1332		-	46	
ار. ا	C,' =	17,3	14,6					11,9	16,6	13,9				11,3	11,2	= C,' = xC,'	 -
	~C.11 -	12,7	10.0	10,2	9,7	9,5	9,4	9,6	10,8	9,3	8,7	8,2	8,0	8,0	8,1	$I = xC^{\prime}$	ו ייווי

Digitized by Google

Sehr grosse Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung (mit Hemd). Abs. Adm. Sp. p = 41/2 Kgr. od. Atm.

me piche	n-			Fü		ng //				11.61.	Fül	llui	ng /	,		Subtr.	
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,8	0,6	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,8	0,6	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	Compr. Lstg.	C''' u. C
0 X	D D	In	dicirte	Leist	$\frac{N}{c}$				'			$g \frac{N_n}{c}$	in Pfe	rdekraf	t	c = 1 m	
Qu.Met.	Centm.			1	1 0		_	1		hwindi						Pfdk.	Kgr.
1,00 05 10 15 20	115 117 120 123 125	419 440 461 482 503	377 395 414 433 452	343 360 377 394 411	298 313 328 343 358	262 275 288 301 314	241 253 265 278 290	207 217 228 238 248	371 390 409 428 447	332 349 366 383 400	301 316 332 347 363	260 274 287 300 314	227 238 250 262 273	208 218 229 240 250	176 185 194 203 213	10 10 11 11 12	
1,25 30 35 40 45	128 131 133 135 138	524 545 566 587 6 08	471 489 508 527 546	428 445 462 480 497	373 388 403 418 433	327 341 354 367 380	302 314 326 338 350	258 269 279 289 300	466 485 505 524 543	417 434 451 469 486	378 394 409 425 440	327 341 354 367 381	285 297 308 320 332	261 272 283 293 304	222 231 240 249 258	12 13 13 14 14	
1,50 55 60 65 70	140 143 145 :47 149	629 650 671 692 713	565 584 602 621 640	514 531 548 565 582	448 463 477 492 507	393 406 419 432 445	362 374 386 398 410	310 321 331 341 352	562 581 600 619 638	503 520 537 554 571	456 471 487 502 518	394 407 421 434 448	343 355 367 378 390	315 325 336 347 357	267 276 285 294 303	15 15 16 16 17	'n.
1,75 80 85 90 95	151 154 156 158 160	734 755 776 797 818	659 678 696 715 734	600 617 634 651 668	522 537 552 567 582	458 471 485 498 511	422 434 447 459 471	362 372 383 393 403	657 676 695 715 734	588 605 622 639 657	533 549 564 580 595	461 474 488 501 515	402 413 425 437 449	368 379 389 400 411	312 322 331 340 349	17 18 18 19 19	2,2
2,00 10 20 30 40	162 166 170 174 177	838 880 922 964 1006	753 791 828 866 904	685 720 754 788 822	597 627 656 686 716	524 550 576 602 629	482 507 531 555 579	414 435 455 476 496	753 791 829 868 907	673 708 742 777 811	610 642 673 704 735	528 555 582 609 636	460 483 507 530 554	421 443 464 486 507	358 376 394 412 430	20 21 22 23 24	- 0,333, wenn
2,50 60 70 80 90	181 185 188 192 195	1048 1090 1132 1174 1216	941 979 1017 1054 1092	857 891 925 959 994	746 776 806 836 865	655 681 707 733 760	603 627 651 676 700	517 538 559 579 600	945 983 1024 1060 1098	845 880 914 949 983	766 797 828 859 890	662 689 716 743 770	577 601 624 648 671	529 550 572 593 615	449 467 485 503 521	25 26 27 28 29	$\frac{l_{1}}{l_{2}}$ bei $\frac{l_{1}}{l_{2}} =$
3,00 10 20 30 40	198 202 205 208 211	1257 1299 1341 1383 1425	1130 1167 1205 1243 1280	1028 1062 1097 1131 1165	895 925 955 985 1014	786 812 838 864 890	724 748 772 796 820	621 642 662 683 704	1137 1175 1213 1252 1290	1017 1051 1086 1120 1155	922 953 984 1015 1046	797 824 851 878 905	694 718 741 765 788	636 658 679 701 722	540 558 576 595 613	30 31 32 33 34	$_{4}$), $C_{\mathbf{i}} \stackrel{=}{=} 16$,
3,50 60 70 80 90	214 217 220 223 226	1467 1509 1551 1592 1634	1318 1356 1394 1431 1469	1200 1234 1268 1302 1337	1044 1074 1104 1134 1164	917 943 969 995 1021	844 868 892 916 941	724 745 766 786 807	1329 1367 1405 1444 1482	1189 1223 1258 1292 1327	1077 1108 1139 1171 1202	932 959 986 1012 1039	812 835 859 882 906	744 765 787 808 830	631 649 667 686 704	35 36 37 38 39	act 0,5 bis 0,4),
4,00 10 20 30 40	229 232 235 237 240					1048 1074 1100 1126 1152					1233 1264 1295 1326 1357		999	851 873 894 916 937	722 741 759 777 795	40 41 42 43 44	0 bis 0,6 (exact
4,50 60 70 80 90	243 246 248 251 253	1928 1970 2012	1732 1770	1577 1611 1645	1402	1205 1231 1257	1134	931 952 973 993 1014	1751 1789 1828	1567 1601 1636	1482	1228 1255 1282	1046 1070 1093 1117 1140	1023	850 868	45 46 47 48 49	$^2C_i^{\prime\prime\prime}=1,0$
5,00 20 40 60 80	256 261 266 271 276	2179 2263 2347	1958 2033 2109	1782 1851 1919	1552 1611 1671	1309 1362 1414 1467 1519	1254 1302 1351	1076	1904	1704 1773 1841	1544 1607 1669 1731	1336 1390 1444 1497	1163 1210 1257 1304 1351	1066 1109 1152 1195	905 941 978 1014	49 51 58 55 57	
6,00 20 40 60 80	281 285 290 294 299	2598 2682 2766		2125 2193 2262	1850 1910 1970	1624 1676 1729		1366	2519 2595	2185 2253 2322	1918 1980 2043 2105	1659 1713 1767 1821	1398 1445 1492 1539 1586	1324 1367 1410 1453	1124 1160 1197 1233	59 61 63 65 67	
7,00	303		263 6		_	_	1688	1449	2672	2391	2167	1874	1632	1496	1270	69	
• {	C _i ' =	16,4 12,7	13,8 10,8 Für gev	10,0		9,1	11, ₁ 9, ₁	10,9 9,1	15,7 10,8		8,5			7,7	10, ₂ 7, ₇	$=C_{i'}$ = $xC_{i''}$	}+

Sehr grosse Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung (mit Hemd).

Abs. Adm. Sp. p = 5 Kgr. od. Atm.

me äche	n- isser			Fül	lur		din, 5					lur	ıg -	?, ?		Subtr.	
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,5	0,4	0,888	0,3	0,25	0,20	0,7	0,5	0,4	0,888	0,3	0,25	0,20	Compr. Lstg. pro	C," u. C,
0	D	In	dicirte	Leist	ung N							g <u>N</u>	in Pfe	rdekraí	ì	c= 1 m	
Qu.Met. 1,00	115	462	398	240	308	285	Mete	r Kolt	411		gkeit 306	268	247	212	172	Pidk.	Kgr.
05 10	117 120	463 486 510	418 438	349 366 383	323 339	299 314	259 272	214	432 453	351 369 387	321 337	282 296	247 260 273	223	181	14 15	
15 20	123 125	533 556	457 477	401 418	354 370	328 342	284 296	234 244	474 496	405 423	353 368	310 324	285 298	245 256	199	15 16	
1,25 30	128 131	579 602	497 517	436	385 400	357 371	308 321	254 265	517 538	441	384 400	337 351	311	267 278	217	17 17	j
35 40	133 135	626 649	537 557	453 470 488	416 431	385 400	333 346	275 285	559 580	459 477 496	416 431	365 379	324 336 349	289 300	235 244	18 18	:
45	138	672	577	505	447	424	358	295	602	514	447	393	362	310	253	19	
1,50 55	140 143	695 718	597 617	523 540	462 477	428 442	370 383	305 315	622 644	531 549 568	463 479	407 420	375 387	322 33 3	261 270	20 20	
60 65	145 147	741 764 788	636 656 676	558 575	493 508	456 471	395 407	325 336	665 686	586	494 510	434 448 462	400	344 354	279 288	21 22 22	E
70 1,75	149 151	811	696	592 610	524 539	485 499	420 432	346 356	707 728	604	526 542	476	426 438	365 376	297 306	23	2,3
80 85	154 156	834 857	716 736	627 645	554 570	513 528	444 457	366 376	750 771	640 658	557 573	489 503	451 464	387 398	315 324	24 24	HV
90 95	158 160	880 904	756 776	662 679	585 601	542 556	469 481	387 397	792 813	676 694	589 604	517 531	476 489	409 420	332 341	25 26	wenn
2,00 10	162 166	926 973	796 835	697 732	616 647	570 599	494 519	407 427	834 876	712 748	620 652	545 573	502 528	431	350 368	26 28	0,8,
20 30 40	170 174	1019	875 915	767 802	678 708	627 656	543 568	448 468	961	785 821	715	600 628	553 579	475 497	386 403	29 30	Н
2,50	177 181	1112	955 994	836 871	7 3 9	695 713	592 617	488 508	1004	857 893	747 778	656 684	605	519 541	421 439	32 38	ei _/,
60 70	185 188	1204 1251	1034	906 941	801 832	741 770	642 667	529 549	1089	930 966	810 842	712 739	656 681	563 585	457 475	34 36	14,7 bei
80 90	192 195	1297 1344	1114	976	862 893	799 8 2 7	691 716	570 590	1174	1002	873 905	767 795	707 733	607 629	492 510	37 39	1 2
3,00 10	198 202	1390 1436	1193	1046 1081	924 955 986	855 884	741 766	610 630	1259 1302	1075	937 968	823 851	758 784	651 673	528 546	40 41	5
20 30	205 208	1482 1529	1273	1115	1016	912 941	790 815	651 671	1344 1387	1148 1184	1000	878 906	835	695	564 582	42 44	0,3),
40 3,50	211 214	1575	1352	1185	1047	969 998	840 864	691 712	1429	1220	1063	934 962	861	739 761	600	45 46	bis
60 70	217 220	1668 1714	1432	1255	1109	1026 1055	889 914	732 752	1514 1557	1293	1126	990 1017	912 937	783 805	635 653	47 49	t 0,5
80 90	223 226	1760 1806	1512	1325 1360	1170	1083	938 963	772 793	1599 1642	1365 1402	1190	1045	963	827 849	671 689	50 51	(exac
4,00 10	229 232	1853 1800	1591	1394	1232	1140 1169	988	813 834	1684 1727		1253	1101	1014 1040	871	707 725	53 54	bis 0,6 (exact 0,5 bis 0,8),
20 30	235 237	1945 1992	1671	1464		1197		854 874	1769 1812	1511	1316		1065	915	742 760		
40 4,50	240 243	2038	1750	1534 1569	1355	1254	1087	915		1583	1379	1212	1117	959 981	778 796	58 59	6'0 =
7,50 60 70	246 248		1830	1604 1638	1417	1311		935		1656		1267	1168		814 831	61 62	³C'
80 90	251 253	2223 2270	1909 1949	1673	1478	1368	1185	976 996	2024	1728	1506	1323			849 867	63 65	
5,00 20	256 261	2316 2409	1989	1743	1540 1602	1425	1235	1017	2110 2195	1801	1569	1378	1270	1091	885	66 69	
40 60	266 271	2501 2594		1882	1663		1333	1098		1946	1696		1373	1179	-	71 74	
80	276 281	2686	2307	2022	1786	1653	1432	1179	2450	2092	1823	1601	1475	1267	1028	76	
6,00 20	285 286 290	2779 2872 2964	2386 2466 2545	2091 2161 2231	1910	1711 1768 1825	1482 1531 1580	1220 1261 1301	2535 2620 2705	2164 2237 2309	1886 1949 2013	1656 1712 1768	1526 1578 1629	1311 1355 1399	1064	79 82 84	
40 60 80	294 299	3057 3150	2625 2704	2300	2033	1882	1630		2791 2876	2382 2455	2076	1823	1680	1443	1171	87 90	
7,00	303	3242		2440			1729							1530	,	92	
	C _i ' =	14,5	12,2	11,9		10,4	10,2	10,1	13,6	11,5	10,5	10,0	9,7	9,8	9,4	= C _i '	 }+
u 1	XU("==		9, ₉ gewöh		8,9 Iaschine		8,7	8,8	¥,9	8,5		7,6 † Für e		7,4 [aschine:	7, s	= xC,"	14

Sehr grosse Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung (mit Hemd).

Abs. Adm. Sp. p = 5/2 Kgr. od. Atm.

ле йсье	n- esser			Fül	lun	$g^{\frac{1}{2}}$: !				Fül	lur	g //	!		Subtr.	
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	0,7	0,5	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	Compr. Lstg.	c''' u. C,
0	D	In	dicirte	Leist	ing Ni		ferdekr					$g \frac{N_a}{c}$	in Pfe	rdekraf	t	pro c=1 m	
Qu.Met.	Centm.				1 04.		1			hwindi		270		1 0.0		Pfdk.	Kgr.
1,00 05 10	115 117 120	525 551	453 475	399 419	354 372	329 345 362	287 301	239 251 263	467 491	401 421	351 369 387	310 326	287 302	248 261	205 215 226	17	
15 20	123 125	577 604 630	498 521	439 458 478	390 407 425	378	316	275 287	515 539 563	442 462 483	405	342 358	317	274 287 300	236	18 19 20	
1,25	128	656	543 566	498	443	395 411	344	299	587	504	423 441	374 390	346 361	312	247 257	21	
30 35	131 133	682 708	588 611	518 538	460 478	427 444	373 387	311 323	635	524 545	460 478	406 422	· 376	325 338	268 278	22 22	
40 45	135 138	735 761	634 656	558 578	496 513	460 477	401 416	335 347	659 683	565 586	496 514	438 454	405 420	351 364	289 299	23 24	
1,50 55	140 143	787 814	679 702	59 8 618	531 549	493 510	430 445	359 371	707 731	607 628	532 550	470 486	435 450	376 389	310 320	25 26	
60 65	145 147	840 866	724 747	638 658	567 584	526 543	459 473	383 395	755 779	648	568 586	502 518	464 479	402	331 341	27 28	
70 1,75	149 151	918	770 792	678 698	620	559 575	488 502	407	803 827	689 710	604 622	534 550	494 509	428	352 362	28 29	2,4 m
80 85	154 156	945 971	815 837	717	637 655	592 608	516 531	431	851 875	731 751	640 658	566 582	524 538	453 466	373 383	30 31	11 1/
90 95	158 160	997 1023	860 883	757 777	673 691	625 641	545 559	455 467	899 923	772 792	677 695	598 614	553 568	479 492	394 404	32 32	wenn c
2,00 10	162 166	1050 1102	906 951	797 837	708 744	658 691	574 603	478 502	948 996	813 855	712 749	630 662	583 612	504 530	415 436	33 35	
20 30	170 174	1155 1207	996 1041	877 917	779 815	724 756	631 660	526. 550	1044	896 938	785 821	694 726	642 672	556 581	458 479	37 38	= 0,3,
40 2,50	177 181	1260	1086	957 997	850 885	790 822	688 717	574 598	1141 1180	979	858 894	758	701 731	633	500	40 42	17
60 70	185 188	1365	1177	1037	921 956	855 888	746 775	622 646	1237 1286	1062	930 967	790 822 854	761 790	659 684	521 542 564	43 45	2 bei
80 90	192 195	1470 1522	1268	1116	992	921 954	803 832	670 694	1334 1382	1145	1003	886	820 850	710	585 606	47	14,2
3,00 10	198 202	1575 1627	1358	1196	1062	987	861 890	717	1431	1228	1076	951	88 o	762	627	50	$c_1 =$
20 30	205 208	1680 1732	1404 1449 1494	1236 1276 1316	1133	1053	918 947	741 765 789	1479 1527 1576	1311	1148	983 1015 1047	909 939 969	787 813 839	648 669 691	52 53 55	
40	211	1785	1540	1356	1204	1118	976	813	1624	1394	1221	1079	998	864	712	57	0,4 bis 0,8),
3,50 60 70	214 217 220	1837	1585	1396	1239	1151	1004	837 861	1672	1436	1257	1143	1028 1058 1088	916	733 754	60 60	0,4
80 90	223 226	1942 1995 2047	1676 1721 1766	1475	1310 1346 1381	1217 1250 1283	1062 1090 1119	908	1769 1817 1866	1519 1560 1602	1330 1366 1403	1175 1207 1239	1117	967	775 797 818	62 64 65	(exact
4,00	229	2100	1811	1555	1417	1316	1148	932 956	1914	1643	1439	1272	1177	993	839	67	9) 9'
10 20 30	232 235	2152	1857	1635	1452	1349 1382	1176	980 1004		1684	1475	1304		1044	860 881	68 70	bis 0,6
40	237 240	2257 2310	1947	1714	1523	1414	1234		~ ~ /	1809		1368		1096	902 923	72 74	8'0 \$
4,50 60	243 246	2362 2415	2038 2083	1794 1834	1594 1629	1480 1513	1291 1320		2156 2204	1850 1892	1621 1657	1432 1464	1325 1355	1147	945 966	75 77	<i>د</i> ;" ہے
70 80 90	248 251 253	2467 2520	2174		1700	1546	1349	1124	2259 2300	1933	1693	1496	1385	1199	987 1008	79 80	3(
5,00	256	2572 2625	2219 2264	1993	1771	1612 1645	1406	1171	2349 2397	2016	1803	1560	1444	1250	1029	82 83	
20 40	261 266	2730 2835	2355 2445	2073 2153	1841	1776	1492 1549	1243 1291	2494 2591	2141 2224	1875 1948	1657	1533 1593	1327 1379	1093	87 90	
60 80	271 276	2940 3045	2536 2626	2233 2313	1983 2054	1842 1908	1607 1664	1339 1387	2687 2784	2307 2390	2021 2093	1785	1652 1711	1430 1482	1178	94 97	
6,00 20	281 285	3150 3255	2717 2807	2392 2472		1974 2039	1722 1779	1482	2881 2978	2473 2556	2166 2239	1914	1771 1830	1533 1584	1262 1305	100 103	
40 60	290 294	3360 3465	2898 2989	2631		2171	1894	1530 1578	3074 3171	2639 2722	2311 2384	2042 2106	1890 1949	1636 1687	1347 1390	107 110	
7,00	299 303	3570 3675	· i	2711			1951 2009		3268 3364	2805 2887		2170 2235		1739 1790	1432	113 117	
	C	14 1	11,6	10,6		10,0	9,7	9,5	18,4	11,1		35 9,6	9,3	1,90		=C:	
u • {/	≠C;" =	11,6	9,9		8,8	8,7			9,9		7,8	7,5	7,4		7,3	= xC ₁ "	} +

Sehr grosse Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung (mit Hemd).

Abs. Adm. Sp. $p = \mathbf{6}$ Kgr. od. Atm.

ame Bache	en-			Fül	lun	g ½	!				Fül	lun	$g^{\frac{1}{7}}$!		Subtr.	
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,4	0,333	0,3	L	0,20		0,7	<u> </u>	0,888	0,8	0,25	0,20	0,15	Compr. Lstg. pro	$\mathbf{C}_{\mathbf{t}}^{\prime\prime\prime}$ u. $C_{\mathbf{t}}$
0	D	In	dicirte	Leistu	$ng \frac{N_i}{c}$						Leistun	$g \frac{N_a}{c}$	in Pfe	rdekraf	ì	c=1 m	
Qu.Met.	Centm.	-0-		1			Meter		<u> </u>	T	1		-0-		-0-		Kgr.
1,00 05	115 117	587 616	449 47 I	400 420	373 391	3 ² 7 343	275 288	215 226	523 550	397	352 370	327 344	285 299	237 249	182	20 21	
10 15	120 123	645 674	494 516	440 460	410 429	360 376	302 316	236 247	577 604	437 458	388 406	360 377	314 329	261 273	20I 2IO	22 23	
20 1,25	125 128	704 733	539 561	480 500	447 466	392 408	330	258 268	630 657	478 499	424	394	343 358	286 298	219	24 25	:
30 35	131 133	762 792	583 606	520 540	484 503	425 441	357 371	279 290	684	519 539	461 479	428 444	373 388	310 322	238 248	26 27	
40 45	135 138	821 850	628 651	560 580	522	457	384 398	300	738	560 580	497	461 478	402	334	257 266	28 29	
1,50	140	880	673	600	540 559	474 490	412	322	765 792	601	533	495	431	347 359	275	80	 -
55 60	143 145	909 938	696 718	620 640	578 596	507 523	426 439	333 344	819 846	621	551 569	512	446	371 383	285	31 32	! !
65 70	147 149	968 997	741 763	660 680	615 634	539 556	453 467	354 365	873 900	662	588 606	545 562	475 490	395 407	304	33 34	Ė
1,75	151	1026	785 808	700	652	572 588	481	376 386	927	703	624	579	505	420	322	35 36	2,0
80 85	154 156	1056	830	720	671 689	605	494 508	397	954 980	723 744	642 660	596 613	534	43 ² 444	332	37	II N
90 95	158 160	1114	853 875	760 780	708 7 2 7	621 637	535	408 419	1007	764 784	678 696	629 646	549 564	456 468	351 360	38 39	wenn
2,00 10	162 166	1173	898 943	801 841	746 783	654 687	549 577	430 451	1061	805 846	714 751	663 697	578	481	369 388	40 42	0,25, v
20 30	170 174	1290 1349	988	881 921	820 857	719 752	604 632	472 494	1170	887 928	787 824	731 765	637 666	530 554	407 425	44 46	¦ 0 3'0
40	177	1408	1077	961	894	784	659	515	1278	969	860	798	696	579	444	48	
2,50 60	181 185	1466	1122	1001	932 969	817 850	687 714	537 558	1332 1386	1011	897 933	832 866	725 755	603 628	463 482	50 52	be.
70 80	188 192	1584 1642	1212	1081	1006	883 915	742 769	580 601	1440 1494	1093	1006	900 934	784 814	652	501	54 56	13,4
90 3,00	195 198	1701	1303	1161	1801	948 981	796 824	623 644	1548 1603	1175	1042	967	843 873	701 726	538	58 60	II N
10 20	202 205	1818	1392	1241	1156	1014	852	666	1657	1267	1115	1035	902	751	557 576	62 64	5
30	208	1877		1321	1193	1046	907	709	1711	1308	1188	1069	932 961	775 799	595	66	0,8),
40 3,50	211 214	1994 2053	1520	1361	1 305	1112	934	730 752	1819	1390	1224	1137	1020	824	632	68 70	bis (
60 70	217 220	2112		1441	1342 1380	1177	989 1017	773 795	1927 1981	1462	1297	1204	1050	873 897	670 689	72 74	4′0
80 90	223 226	2229 2288	1706	1521	1417	1242	1044	816 838	2035 2090	1544 1586	1370	1272	1109	922 946	708 726	76 78	xact
4,00	229	2346	1796	1601	1491	1308	1099	859	2144	1626	1443	1340	1167	971	745	80	0,6 (exact 0,4 bis
10 20	232 235	2464	1841		1566	1340 1373	1154		2252		1516			j	764		bis 0,
30 40	237 240	2522 2581	1930	1721	1603 1640		1181	924 945	2306 2360		1552 1589		1256	1044	802 821	86 88	1 8'0
4,50 60	243 246		2020 2065	1801 1841	1678		1236	967 988	2414 2468	1832 1873	1625 1662	1509 1543	1315	1093	839 858	90 92	- 11
70 80	248 251	2757	2110	1881	1752	1537	1291	, 1010	2523	1914	1698	1576	1374		877 896	94 96	3C,'''
90	253	2874	2200	1961	1790		1319 1346		2631		1771	1610 1644	1433	1191	915	98	
5,00 20	256 261		2245	2001	1864	1635	1373	1074	2685 2793	2037	1808	1678 1746		1216	934	100 104	l
40 60	266 271	3167	2424		2013	1765		1160	2902	2201	1953 2026	1813	1580		1009	108 112	
80	276	3402	2604	2321	2162	1896	1593	1246	3118	2365	2099	1949	1698	1412	1084	116	
6,00 20	281 285		2783	2402 2482	2311	2027		1332	3227 3335		2172	2084	1756	1510	1122	120 124	
40 60	290 294	3754 3871	2963	2562 2642	2461	2158	1758	1418	3552		2391	2220	1874 1933	1608		128 132	
7,00	299 303	3988		2722			1868		-	2776	2464		1992		1272	136	
'								- •									
1 .{	् C₁′ = जC₁″ =	11,6		9,9 8,7 sliche M		9,3 8,3	9,0 8,2	9,0 8,4	13,0 9,8	9,8 7,7	7,4	7,9	7,1	8,3 7,0 laschine		= C; = xCi"	} +

119

Sehr grosse Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung (mit Hemd).

Abs. Adm. Sp. $p = 6^{1/2}$ Kgr. od. Atm.

iche	n- sser			Fül	lun	g /	!				Fül	lun	g /			Subtr.	
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,4	0,883			0,20	<u></u>			0,333	·	J	0,20		Compr. Lstg.	c," u.C,
<u> </u>	D	In	dicirte	Leist	$\frac{N_i}{c}$							g N	in Píc	rdekra	ft	pro c=1 m	
Qu.Met	Centm.	-	1	1			Mete				1	-66		-6-	1	Pfdk.	Kgr.
1,00 05	115 117	648 681	499 524	446 469	438	367 385	310 326	245 258	579 609 638	442 465 488	394 414	366	337	269 283	209	24 25 26	
10 15	120 123	713 746	549 574	491 513	458 479	404	341 357	282	668	510	434	404 423	354 370 387	297 311	231 242	27 28	
20 1,25	125 128	778 810	599 624	536 558 580	500	440 458	372	295 307	698 728	533 556	475	442	403	325 338	253 263	80	
30 35	131 133	843 875	649 674	603	542 562	477 495	403	319 332	758 787	579 602	515	480 499	420 436	352 366	274 285	81 32	
40 45	135 138	908 940	699 724	625	583 604	513 532	434 450	344 356	817 847	624 647	556 576	518 537	453 469	380	296 307	33 34	
1,50 55	140 143	972 1005	749 774	670 692	625	550 569	465 481	368 381	877 907	670 692	596 617	555 574	486 502	407 421	317 328	36 37	
60 65	145 147	1037	799 824	714	667 687	587 605	496 512	393 405	937 966	715 738	637 657	593 612	519	435 449	339 350	38 39	
70	149	1102	849	759	708	624	527	417	996	761	678	631	552	463	360	40	gi
1,75 80	151 154	1134	874 899	781 803 826	729 750	642 660 679	543 558	430 442	1026 1056 1086	784 806 829	698 718	650 669 687	568 585 601	477 491 505	371 382	42 43 44	2,6
85 90 95	156 158 160	1199 1232 1264	924	848 870	771 791 812	697	574 589 605	454 467 480	1115	852 875	739 759 779	706 725	618	519	393 404 414	45 46	
2,00	162	1297	974	893	833	734	621	491	1175	897	799	744 782	651	546	425	47	wenn
10 20	166 170	1361	1048	937 982	875 916	771 807	652 683	516 540	1235	943 989	840 881	820	684 718	574 601	447 468	50 52	0,25,
30 40	174 177	1481 1546	1148	1027	958	844 880	714	565 589	1355	1035	922 962	857 895	751 784	629 657	490 512	55 57	! n I
2,50 60	181 185	1621 1686	1248	1116	1042 1083	917 954	776	614	1475 1534	1126	1003	933 971	817 850	685 713	533 555	59 62	-1'-
70 80	188 192	1750	1348	1205	1125	991 1027	838 869	663 688	1594 1654	1218	1085	1009	884 917	740 768	577 598	64 67	o bei
90 3,00	195 198	1880	1448	1294	1208	1064	900	712 736	1714	1309	1166	1085	950 983	796 824	620 642	69 71	13,0
10 20	202 205	1945 2010 2074	1497 1547 1597	1339 1384 1428	1292	1138	962 993	761 785	1834	1401	1247	1161	1016	852 880	663	74 76	V
30 40	208 211	2139	1647	1473	1375	1211	1024	810 834	1954	1492	1329	1237	1083	908	707 728	78 80	
3,50 60	214	2269	1747	1562	1459	1284	1086	859	2074	1584	1411	1313	1149	963	750	83 86	0,4 bis 0,3),
70	217 220	2334	1797	1607	1500 1542	1321	1117	908	2134	1630	1451	1350	1182	1019	772 793	88 90	14 b
80 90	223 226	2463 2528	1896 1946		1584 1625	1394	1179	932 957	2254 2313	1721	1533	1426	1249	1074	815 837	98	act (
4,00 10	229 232	2593 2658	2046	1830	1667 1708	1468 1504	1241	1006	2374 2433	1812	1614	1502 1540	1315	1103	858 880	95 97	0,5 (exact
20 30	235 237	2788	2146	1919	1750 1792	1578	1334	1055	2553	1950	1696	1616		1158	902 923	102	bis 0,
40 4,50	240 243	2852	2196	1964	1834	1615		1080	2613		1777		1448	1214	945 967	105	0,7 1
60 70	246 248	2982 3047	2296	2053	1917	1688	1427		2733 2793	2087	1859	1730	1514	1269	988	109 112	<i>'''</i> =
80 90	251 253	3112 3176	2396	2142		1761	1489	1178	2853 2913	2179	1941	1806	1581 1614	1325 1353	1032 1054	114 117	2,
5,00 20	256 261	3241	2495	2232	2083	1835	1551	1227	2973	2270	2022	1882	1647	1381	1075	119 124	
40 60	266 271	3371 3501 3630	1	2410	2167		1675	1 325		2453	2185 2266	2033	1714 1780 1846	1437 1492 1548	1162	128 133	
80	276	3760	2795 2895	2589	•	2128	1799	1374	3333 345 ²	2636	2348	2185	1913	1604	1248	138	
6,00 20	281 285	3890 4019	2995 3094	2768	2500 2583	2275		1473 1522			2429 2511	2337	1979 2046	1659	1335	142	
40 60	290 294	4149 4279	3194 3294	2857 2946	2750	2422	1986 2048	1620	3932	3002	2674	2413	2112	1771	1421	152 157	
80 7,00	299 303	4409 4538	3394		2833 2917	1		,			2755			1882		161 166	
		18,4	10,2		9,4	9,0	8,7	8,6	12,7	9,5		8,7				= C.	
U *{	#C;" =	11,6	9,0	8.6	8,4 nliche M	8,2	8,1		9,6	7,7	7,3	7,1		6,9	6,9		}†
											•						

Sehr grosse Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung (mit Hemd).

Abs. Adm. Sp. p = 7 Kgr. od. Atm.

ne	3-			Fül	lun			. p =	_ <u></u>		===	lun	g -!	<u></u>		Subtr.	
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,833	0,8	0,25	0,20		0,125	0,7		0,3	0,25	·	0,15	0,125	Compr. Lstg.	
- Ko	D	In	dicirte	Leist	$\frac{N_i}{c}$	in P	ferdekr	aft		Netto-	Leistu:	$\frac{N_n}{c}$	in Pfe	erdekra	ıft -	pro c=1 m	C, u.C.
Qu.Met.						pro	Mete	r Kolt	engesc	hwindi	gkeit	1				Pídk.	Kgr.
1,00 05	115 117	710 7 <u>4</u> 5	493 517	461 484	407 427	346 363	276 290	237 249	635 668	435 458	406 427	357 375	301 317	237	201	28 29	1
10 15	120 123	781 816	542 566	507 530	448 468	381 398	304 318	261 273	700 733	480 503	448	394 412	332 348	261 274	222 232	30 32	
20 1,25	□ 125 □ 128	852 887	616	553 576	488 508	415	331	285	766 798	5 ² 5	490	43 ¹ 449	363 379	286 298	243	33 35	
30 35	131 133	923 958	640	599 622	529 549	450	359 373	309 321	831 864	570 592	532 552	467 486	394 410	310 322	264 274	36 37	
40 45	135 138	994 1029	689 714	645 668	569 590	484 502	387 400	332 344	896 929	615	573 594	504 523	425 441	335 347	284 295	39 40	
1,50 55	140 143	1065	739 763	691 714	610 631	519 536	414	356 368	962 995	660 682	615 636	541 559	456 472	359 371	305 315	41 43	
60 65	145 147	1136	788 813	737 760	651 671	554 571	442 456	380 392	1027	705 727	657	578 596	487 503	383 396	326 336	44 46	
70 1,75	149 151	1207	837 862	783 806	692 712	588 605	469 483	403 415	1093 1125	749 772	699 720	633	518	408	347	47 48	2,7 m
1,75 80 85	154 156	1278	988	829 852	732 753	623 640	497 511	427 439	1158	794 817	741 762	651	549 565	43 ²	357 367 378	50 51	II N
90 95	158 160	1349 1384		875 898	773 793	657 675	525 538	451 463	1223 1256	839 861	783 803	688 706	580 596	457 469	388 399	52 54	wenn c
2,00 10	162 166	1420 1491	985 10 3 4	921 967	814 855	692 727	552 580	474 498	1289 1354	884 929	824 867	725 762	611 642	481 506	409 429	55 58	
20 30	170 174	1562 1633	1084	1013	895 936	761 796	608 635	522 546	1420 1486	974	909 951	799 836	674 705	530 555	450 471	61 63	= 0,20,
40 2,50	177 181	1704	1182	1105	976	830 865	663 690	570 593	1552	1064	993	910	736 767	579 604	492 513	66 69	\ ~\r\
60 70	185 188	1846	1281 1330	1197 1243	1058	900 934	718 746	617	1683		1077	947 984	798 830	628 653	533 554	72 75	be:
80 90	192 195	1988 2059	1379 1428	1289 1335	1139	969 1003	773 801	664 688	1814 1880	1245	1161	1021	861 892	677 702	575	77 80	12,3
3,00 10	198 202	2130 2201	1478	1382 1428	1221 1262	1038	828 856	712 735	1946	1335	1245	1094	923 954	726 751	617 638	83 86	C = C
20 30	205 208	2272 2343	1576 1626	1474 1520	1302 1343	1107	884 911	759 783	2077 2143	1425	1329 1371	1168	985	775 800	658 679	88 91	:
40 3,50	211 214	2414 2485	1675	1566 1612	1384 1424	1176	9 3 9	806 830	2209 2275	1515	1413	1242	1048	824 849	700 721	9 <u>4</u> 97	(exact 0,4 bis 0,8),
60 70	217 220	2556 2627	1773	1658 1704	1465	1246 1280	994	854 878	2340 2406	1605 1651	1498	1316	1110	873 898	742 762	100 102	0,4
80 90	223 226	2698 2769	1872	1750 1797	1546	1315 1349		901 925	2472 2537	1696 1741	1582	1390	1172	922	783 804	105 108	exact
4,00 10	229 232	2840 2911	1970		1628 1668	1384	1105	949 973	2603	1786 1831	1665	1464 1501	1234 1266	972	825 846	110 113	0,5
20 30	235 237	2982 3053		1934	1709	1453	1160	996	2735		1750		1297	1021	867 888	116 119	bis
40	240	3124	2167	2027	1791	1522	1215	1044	2866	1966	1834	1612	1359	1070	908	122	- 0,7
4,50 60 70	243 246 248	3195 3266	2217 2266 2315	2073 2119 2165		1557 1592 1626		1067	2932 2997	2056			1422	1119	929 950	124 127	$C_i^{"}=$
80 90	251 253	3337 3408	2365 2414		1953	1661		1138		2146	2002	1760	1453 1484 1515	ľ	971 992 1012	130 133 1 36	7(
5,00	256 261	3549	2463	2303	2035	1730	1381	1186	3261	2237	2086	1833	1546	1217	1033	188	
20 40 60	266 266 271	3691 3833 3975	2660	2395 2487 2579	2197	1868	1436 1491 1546	1281	3524	2327 2417 2507	2254		1608	1315	1075	144 149 155	
80	276	4117	2857	2671	2360	2007	1601	1376	3787	2697	2422	2129	1733	1413	1200	160	! !
6,00 20	281 285	4259 4401	2955 3054	2855	2442 2523	2145		1471		2788 2878	2590		1920		1 284	166 171	
40 60	290 294 299	4685	3152 3251	3039		2284	1822	1565	4313	2968 3058			2045	1610	1325	177 182	ŀ
80 7,00	303	1	3349 3448		:				i .	3148	1		2107 2170	1	1409	188 193	
• {	C, =	13,1	9,4	9,1			8,2	8,2	12,4	8,7	8,4	8,0	7,7		7,5	C,	1.
' `	la C₁'' — l	11,5 • Für	8,5 gewöhr	8.3 ilich e A	8, ₁ [aschine	7,9 n.	7,9	8,1	9,8	7,2	7,1	6,8 † Für e	6,7 exacte N	6,7 Iaschine	6,9 en.	a C₁"	11

Sehr grosse Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung (mit Hemd). Abs. Adm. Sp. p = 8 Kgr. od. Atm.

ne	n- csser			Fül	lun	g //	!				Fül	lur	ıg /	<i>;</i>		Subtr.	
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,7	0,888	0,8	0,25	0,20	L	0,125		0,333	0,3	0,25	0,20		0,125	Compr. Lstg. pro	C_i'' u. C_i
0	D	In	dicirte	Leistu	ng N			aft				$g \frac{N_{\bullet}}{c}$	in Pfe	rdekraf	t 	c = 1 m	
Qu.Met. 1,00	Centm.	833	585	548	487	pro 417	337	r Kolt	747	hwindi 519	gkeit 486	430	366	292	251	Pfdk.	Kgr.
05 10	117 120	875 917	614		512 536	438 459	354 371	308	786 824	546	511 536	452 474	384 403	308	265 278	37 39	
15 20	123 125	958 1000	672 702	630 658	560 585	48ó 501	388 405	337 351	863 901	600 626	561 586	496 518	422	338 353	291 304	41 43	
1,25 30	128 131	1042	731 760	685	609 634	522 543	422 439	366 381	940 978	653 680	611 636	540 562	460 478	368 383	317 330	44 46	
35 40	133 135	1125	789 818	740 767	658 682	564 585	456 473	395 410	1017	707	661 686	584 606	497 516	398 413	343 356	48 50	
45	138	1209	848	795	707	605	490	424	1094	760	711	629	535	428	369	51	
1,50 55	140 143	1250	877 906	822 850	731 755	647	506 523	439 454	1132	787 814	736 761	651	554 573	443 458	381 394	53 55	
60 65 70	145 147 149	1333	936 965	877 904	779 804 828	668 689	540 557	469 483	1209	840	786 811 836	695 717	592 610 629	473 488	407 420	57 59 60	Ę
1,75	151	1417	994 1023	932 959	853	710 731	574 591	498 512	1324	921	861	739 761	648	503	433	62	2,9
80 85	154 156	1500 1542	1052	987	877 901	751 772	608 625	527 542	1363	948	986 911	784 806	667 686	534 549	459 472	64 66	11 0
90 95	158 160	1583 1625	1111	1069	926 950	793 814	641. 658	556 571	1440	1001	936 961	828 850	7º4 7º3	564 579	485 498	67 69	wenn
2,00 10	162 166	1750	1170	1096	974 1023	835 877	675 709	586 615	1517 1594	1054	986 10 3 6	872 917	742 780	594 624	537	71 75	0,15,
20 30	170 174	1917	1286	1206	1072	918 960	743 776	644 674	1672	1162	1086	961 1006	818 856	654 684	563 589	78 82	0
40 2,50	177 181	2000	1403	1316	1169	1002	810 844	703	1826	1269	1187	1050	932	715	615	85 89	7 7
60 70	185 188	2166	1520 1579	1425 1480	1267 1315	1085	878 911	762 791	198i 2059	1377	1288	1139	970	775	667 693	92 96	bei
80 90	192 195	2333 2417	1637 1696	1535 1590	1364 1413	1169 1211	945 979	820 849	2136 2213	1485	1388 1439	1228	1045	836 866	719 745	100 103	11,6
3,00 10	198 202	2500 2583	1754 1813	1644 1699	1461 1510	1252 1294	1012 1046	879 908	2290 2368	1592 1646	1489	1317	1121	896 927	771 797	106 110	C = 1
20 30	205 208	2666 2750	1871	1754	1559 1607	1335	1080	937 967	2445 2522	1692 1753	1589	1406	1197	957 987	823 849	118 117	0,3),
40 3,50	211 214	2833 2916	1988	1864	1656	1419	1147	996	2600 2677	1807	1690	1495	1272	1017	875 901	120 124	bis 0
60 70	217 220	2999 3083	2047 2105 2164	1918 1973 2028	1705 1753 1802	1502 1544	1181 1215 1248	1025 1055 1084	2755 2832	1915	1790	1539 1584 1628	1310 1348 1386	1078	927 953	127 131	0,4
80 90	223 226	3166 3249	2222	2083 2138	1851	1586 1627	1282	1113	2909 2987	2022	1891	1673	1424 1462	1139	979	134 138	
4,00	229	3333	2339	2193	1948	1669	1350	1172	3064	2129	1991	1762	1499	1199	1031	142 145	0,5 (exact
10 20	232 235 297	3416 3499	2398 2456	2247	2046	1711		1201		2183			1537	1229	1057	149 149 152	bis
30 40	237 240	3583 3666	2515 2573	2357 2412	2094 2143	1794	1485	1260	3373	2344	2142	1940	1651	1320	1135	156	7'0 =
4,50 60	243 246	3749 3833	2632 2690	2467 2521	2192 2241	1920	1552	1318	3528	2398 2452	2243 2293	1984	1727	1350	1161	159 163	 - -
70 80	248 251	3916 3999	2807		2289 2338	2003	1586	1377	3683		2394		1802	1411	1213	166 170	, x
90 5,00	253 256	4083 4166	2866 2924	2686 2741		2045 2087	1653	1435	3760 3837	2613 2667	2444 2494	2162	' 1840 1878	1472	1265	173 177	
20 40	261 266	4333 4499	3041 3158	2850 296 0	²⁵³³ ²⁶³⁰	2170 2253	1755 1822	1523 1582	3992 4147	2774 2882		2295 2384	2029	1562 1623	1344	184 191	
60 80	271 276	4666 4832			2728 2825	2337 2420	1890 1957	1640 1699	4301 4456	2989 3097	2796 2897	2473	2105 2181	1683	1448	198 205	
6,00 20	281 285	4999 5166	3509 3626	3289 3398	2923 3020	2504 2587	2025	1758 1816	4611 4766	3204 3312	2997 3098	2651 2740	2256 2332	1804 1865	1552 1604	213 220	
40 60	290 294	5332 5499	3743		3117 3215	2671	2160	1875	4920 5075		3198 3299	2829	2408 2483	1925	1709	227 234	
80 7,00	299 303	5666		3727	3312	2838	2295	1992	5230 5385	3634	3400	3007	2559	2046		241 248	
	C _i ' =	19,7	9,0	8,7	8,3	8,0	7,7	7,7	12,0	8,3	8,0	7,6	2033 7,3	7,0	7.0		
Ⅱ •{	zC," =	11,5	8,4 gewöh	8,2	7,9	7,7	7.6	7,6	9,8	7,1	6,9	6,7	6.5	6,4	6,5	= x'C _{1"}	i t

Sehr grosse Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung (mit Hemd).

Abs. Adm. Sp. p = 9 Kgr. od. Atm.

inche	en- esser			Fül	lur					Cgr. oc			ng -	l,		Subtr.	
Wirksame Colbenfläche	Kolben- Durchmesser		0,333		0,25	0,20		0,125		0,833	0,3	0,25	0,20	<u> </u>	0,125	Compr. Lstg. pro	C," u. C,
0	D	II.	ndicirte	Leist	ung A					Netto-I		$g \frac{N_{\bullet}}{c}$	in Pfe	rdekrai	<u>t</u>	c=1 m	
Qu.Met. 1,00	115	957	677	636	567	pro 1	399	349	engesc 859	hwindi 603	gkeit 565	502	430	348	202	Pídk.	Kgr.
05 10	117 120	1004	711 745	668 700	596 624	513 538	419 439	366 384	904 948	634	594 623	528 554	452 475	366 384	302 317 333	45 48	
15 20	123 125	1100 1148	779 813	731 763	652 681	562 586	459 478	401 418	992	696 727	652 682	580 606	497	402 419	348 364	50 52	
1,25 30	128 131	1196 1243	847 881	795 827	709	611	498 518	436	1081	758 790	71 I 740	632 657	541	437	379	54	
35 40	133 135	1291 1339	914 948	859 890	738 766 794	635 660 684	538 558	453 471 488	1169	821 852	769	683 709	563 586 608	455 473 491	395 410 426	56 58 60	
45	138	1387	982	922	823	708	578	505	1258	883	827	735	630	509	441	63	
1,50 55 60	140 143	1435	1050	954 986	851 879	733 757	598 618	523 541	1302 1346	945	856 885	761 787	652 674	527 545	457 473	65 67	
65 70	145 147 149	1530 1578 1626	1083	1017	907 936 964	782 806 831	638 658 678	558 575	1435		914 944	812 838 864	718	563 581	488 504	69 71	
1,75	151	1674	1185	1113	993	855	698	593 610	1479	1069	973	890	740	599 616	535	78 76	8 m.
80 85 90	154 156	1722	1219	1145	1021	879 9 0 4	718	628 645	1568	1131	1060	916 942		634 652	550 566	78 80	111
95	158 160	1817	1321	1208	1078	928 953	758 778	662	1656 170i	1162	1089	968 994	829 851	670 688	58t 597	82 84	wenn
2,00 10	162 166	1913 2009	1354	1272	1134	977 1026	798 837	698 732	1744 1833	1224	1147 1206	1019 1071	918	706 742	613 644	86 91	0,15, v
20 30	170 174	2104	1558	1463	1305	1075	877 917	767 802	1922 2011	1349 1411	1323	1175	962 1007	778 814	675 706	95 99	0 =
40 2,50	177 181	2296 2391	1625 1693	1526	1361 1	1173	957 997	837 872	2100	1474	1381	1227	1051	850 886	737 769	104 108	- <u>1</u> -
60 70	185 188	2487 2583	1828	1653 1717	1475 1531	1271	1037	907 942	2278 2367	1598 1661	1498 1557	1331	1140	922 958	800 831	112 117	ø bei
80 90	192 195	2678 2774	1896 1964	1781 1 84 4	1588 1645	1368 1417	1116	976	2456 2545	1723	1615 1674	1435 1487	1229	994 1030	862 893	121 126	11
3,00 10	198 202	2870 2965	2031	1908	1701 1758	1466 1515	1196	1046	2634 2723	1848	1732 1791	1539 1591	1318	1066	925 956	130 134	5
20 30	205 208	3061 3157	2167 2234	2035 2098	1815	1564 1613	1316	1116	2812 2901	1973	1849 1908	1643 1695	1407	1138	987	138 143	0,2),
40 3,50	211 214	3252 3348	2302	2162	1928 1985		1356	1186	2990 3079	2098 2160	1966	1747	1496	1210	1050	147 151	bis 0
60 70	217 220	3444 3540	2437 2505	2289 2353	2041 2098	1759 1808	1436	1256 1291	3168 3257	2223	2083	1851	1585 1630	1282 1318	1112	155 160	6,0
80 90	223 226	3635 3731	2573 2641	2416 2480	2155 2212	1857 1906	1516 1556	1326 1361	3346 3435	2347 2410	2200	1955	1674	1354	1175	164 168	xact
4,00 10	229 232	3826 3922	2708	2544 2607	2268 2325	1955	1595 1635	1395 1430	3524 3613	2472 2535	2317	2059	-	1426	1237 1260	173 177	0,4 (exact
20 30	235 237	4018	2844	2671	2382 2438	2053	1675	1465	3702	2597 2660	2434		1853				bis
40 4,50	240 243	4209	2979 3047	2798 2862	2495	2150	1755	1535	3880	2722	2551	2267	1942	1570	1362	190	9'0 =
7,50 70	246 248	4399	3115	2925 2989	2552 2609 2665	2199 2248	1795 1835 1875	1570 1605 1640	4058	2784 2847 2909	2668	2319 2371 2423	1986 2031 2075		1393 1425 1456	194 199 203	٠.٠
80 90	251 253	4591 4686	3250 3318	3052	2722 2779	2346 2395	1914	1674	4236	2972 3034	2785 2844	2475 2527	2120	1714	1487	207 212	64
5,00	256 261	4783	3385	3179	2835	2413	1994	1744	4413	3097	2902	2578	2209	1786	1550	216	
20 40 60	261 266 271	4974 5165		3307	2949 3062	2541 2639	2074	1814	4769	3346	3236	2682 2786	2298 2387		1675	225 233 242	İ
80	276	5357 5548		3561 3688	3176 3289		2233	1953	4947 5125	3471 3596	3170	2890 2994	2476 2565		1800	250	
6,00 20	281 285	5930	4063	3815	3403 3516	2932 3030		2093		3721 3846			2654 2743	2146 2218	1925	259 268	
60 80	290 294 299	6313	4333 4469	4070	3629 3743	3225	2632	2302	5659 5837	3971 4096	3938	3409	2833	-	1987 2050	276 285	
7,00	303		4740		3856 3970		-	2372 2442	6193	4345	4055	3513 3618	3011	² 434 2506		294 302	
٠.	C,' =		8,7	8,5	8,1	7,7	7,4	7,3	11,7	8,0	7,8	7,4	7,0	6,7	6,6	= C _i '	ι.
EI 1	C(' = 2C(''=	11, ₅ • Füi	8,3 gewöh		7,g Iaschine	7, ₅	7,4		9,8		6,9	6,6	6,4 exacte l	6, ₂ /Iaschine	6, ₂ l	= xC,"	(†

Sehr grosse Auspuff-Maschinen mit Expansions-Steuerung (mit Hemd). Abs. Adm. Sp. p = 10 Kgr. od. Atm.

same	n- esser			Fül	lun	g /					Fül	lun	$g \frac{I_i}{I}$!		Subtr.	
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- urchmesse	0,7	0,883	0,3	0,25	0,20	0,15	0,125	0,7	0,883	0,3	0,25	0,20	0,15	0,125		c;" ս. <i>C</i> ,
0	D	In	dicirte	Leistu	$\frac{N_i}{c}$	in Pf	erdekr	aft	1	Vetto-I	eistun	$g \frac{N_a}{c}$	in Pfer	dekraf	<u>t</u>	pro c == 1 m	
Qu.Met.								r Kolb			<u> </u>	1	,	1	ī	Pfdk.	Kgr.
1,00 05	115 117	1080	769 808	723 760	647 680	560 588	460 483	405	972 1022	687 722	645 678	575 604	495 520	403 424	352 370	54 57	
10 15	120 123	1188	846 885	796 832	712 744	616 644	506 529	445 465	1072	758 793	711 744	634 664	546 571	445 466	388 407	69 62	
20 1,25	125 128	1350	923 962	868 905	777 80g	672 700	552 575	485 506	1172	828 864	778 811	: 693 723	597 622	486 507	425	65	
30 35	131 133	1404	1000	941 977	842 874	728 756	598	526 546	1272 1322	899 935	844 877	752 782	648 673	528 549	461	70 78	
40 45	135 138	1512 1566		1013 1049	906 939	784 812	644 667	566 586	1372 1422	970	910 944	812 841	699 724	576 590	497	76 78	
1,50	140 143	1620	1154	1085	971 1003	840 868	690	607	1472	1041	977	871	750	611	534	81 84	
55 60	145 145 147	1674 1728 1782	1193	1121	1035	896	713	627 647 667	1572	1076	1010	900 930 960	775 801 826	632 652	552	86	
65 70	149	1836	1308	1194	1100	924 952	759 782	688	1623 1673	1147	1110	989	852	673	588 606	92	Cá Ei
1,75 80	151 154	1890 1944	1347 1385	1266 1302	1133	980	805 828	708 728	1723	1218	1143 1176	1019	877 903	715 736	624 642	95 97	11 V
85 90	156 158	2052	1424 1462	1339 1375	1197	1036 1064	851 874	748 768	1823 1873	1288 1324	1209 1242	1078	928 954	756	660 678	100 108	
95 2,00	160 162	2106 2160	1501	1411	1261	1092	897 920	789 800	1923	1359	1276	1137	979	798	697	105	, wenn
10 20	166 170	2268 2376	1616	1519	1359	1176	966	850 890	2073	1465	1376 1442	1226	1056	860 902	751 788	113 119	0,15,
30 40	174 177	2484 2592	1770	1664	1489 1553	1288 1344	1058	930 971	2274 2375	1608	1509 1576	1345	1158	944 985	824 861	124 130	11
2,50	181	2700 2808	1923	1809	1618 1683	1400	1150	1101	2476	1750	1643	1464	1260	1027	897	135	bei $\frac{l_i}{l}$
60 70	185 188	2916	2000	1881	1747	1456	1196	1052	2576 2677	1821	1710	1524	1312	1069	934	140 146	10,6 1
80 90	192 195	3024 3132	2154	2026 2098	1812	1568 1624	1288	1173	2777 2878	1963 2034	1843 1910	1643 1702	1414	1152	1007	151 157	1 7
3,00 10	198 202	3240 3348	2308 2385	2170 2243	1941 2006	1680 1736	1380 1426	1214	² 979 3079	2105 2176	1976 2043	1762 1821	1517	1236	1116	162 167	C
20 30	205 208	3456 3564	2462 2539	2387	2071	1792 1848	1472	1335	3180 3280	2248 2319	2110 2177	1881	1619	1361	1153	173 178	0,2),
40 3,50	211 214	3672 3780	2616 2693	2460 2532	2200 2265	1904 1960	1564	1376	3381 3482	2390 2461	2244 2310	2000	1722	1403	1226	184	bis (
760 70	217 220	3888 3996	2769 2846	2604 2677	2329 2394	2016 2072	1656	1457 1497	3582 3683	2532 2603	2377 2444	2119	1824	1486	1299	194 200	0,8
80 90	223 226	4104 4212	2923 3000	2749 2821	2459 2524	2128 2184	1748 1794	1538 1578	3783 3884	2674 2745	2511 2578	2238	1926	1569	1372	205 211	(exact
4,00	229 232	4320	3077	2894	2588	2240	1841	1618	3985	2816	2644	2357	2029	1653 1695	1444	216 221	0,4 (0
10 20	235 235 237	4428 4536		2966 3039	2653 2718	2352	1933	1659	4085			2416	2131	1737	1481	227 227 232	bis
30 40	240		3308	3111	2847		2025	1780	4387		2911	2595	2234	1820		238	9′0 =
4,50 60	243 246	4860 4968	34 6 2 3539	3255 3328		2576		1861		3172 3243		2654 2714		1903	1627 1663	248 248	", " =
70 80	248 251	5076 5184	3693	3472	3106	2688	2209	1902	4789	3385		2833	2439	1945	1700	254 259	~
90 5,00	253 256	5292 5399	3769 3847	3545 3617	3171 3235	2744 2800	2255 2301	. •	4890 4991	3456 3528	3 ² 45 3312	2892	2490 2542	2029 2071	1773	265 270	
20 40	261 266	5615	4000		3365		2393		5192	3670 3812	3445	3071 3190	2644	2154 2238	1882	281 292	
60 80	271 276	6047 6263		4051	3624 3753	3130	2577		5594 5796		3712 3846	3309 3428	2849	2321 2405	2027	302 313	
6,00 20	281 285	6479	4616	4341	3883	3360	2761		5997	4239 4381	3979	3547	3054	2488	2173 2246	324 335	
40 60	290 294	6911	4770 4924 5078	4630	4141	3584	2945	2589	6399	4523	4246	3785 3904		2655 2739		346 356	
80	299	7343	5232	4920	4400	3808	3129	2751	6802	4807	4513	4023	3463	2822	2465	867	
7,00	<i>303</i>	7559	5385	5064	4530	3920		2832	7003			4142		2905	2538	378	1
•{	C('=	12, ₂ 11, ₅	8,5 8, ₂	8,3 8,0	7,9	7,5 7,4	7,1 7,2	7,0	11, ₅ 9,8	7,0					6,3	$=C_{i'}$ $=xC_{i''}$	} +
					nliche l	daschin	en.			1	Für e	xacte M	Iaschine.	n.			

II. SERIE.

C' und D'.

Sehr grosse Condensations-Maschinen.

C'. Eincylinder-Maschinen.

D'. Zweicylinder-Maschinen.

Werthe von $\frac{1}{x}$

zur Bestimmung des Abkühlungs-Verlustes C_i'' aus den tabellarischen Ansätzen von x C_i'' (durch Multiplication dieser Ansätze mit $\frac{1}{x}$).

Filling 4 =	0,4	0,883	0,3	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	0,08	0,07	0,06	0,05	0,04	=\frac{\lambda_l}{l}(F\text{\text{\$\text{\$\text{\$\text{\$I\$}}}}\)
c = 0,5 m	0,89	0,94	0,96	1,00	1,04	I ,09	1,11	1,14	1,16	1,17	1,18	1,19	1,20	$c = 0.5 \mathrm{m}$
0,6	0,82	0,86	0,88	0,91	0,95	0,99	1,01	1,04	I,06	1,07	1,08	1,09	I,to	0,6
0,7	0,75	0,79	0,81	0,85	0,88	0,92	0,94	0,96	0,98	0,99	1,00	1,01	1,02	0,7
0,8	0,71	0,74	0,76	0,79	0,82	0,86	0,88	0,90	0,92	0,92	0,93	0,94	0,95	0,8
0,9	0,67	0,70	0,72	0,75	0,78	0,81	0,83	0,85	0,86	0,87	0,88	0,89	0,90	0,9
c = 1,0 m	0,63	0,66	0,68	0,71	0,74	0,77	0,79	0,80	0,82	0,83	0,83	0,84	0,85	c = 1,0 m
1,1	0,60	0,63	0,65	0,67	0,70	0,73	0,75	0,77	0,78	0,79	0,79	0,80	0,81	1,1
1,2	0,58	0,61	0,62	0,65	0,67	0,70	0,72	0,73	0,75	0,75	0,76	0,77	0,78	1,2
1,8	0,55	0,58	0,60	0,62	0,65	0,67	0,69	0,70	0,72	0,72	0,73	0,74	0,75	1,3
1,4	0,53	0,56	0,57	0,60	0,62	0,65	0,66	0,68	0,69	0,70	0,71	0,71	0,72	1,4
c = 1,5 m	0,52	0,54	0,56	0,58	0,60	0,63	0,64	0,66	0,67	0,67	0,68	0,69	0,69	$c=1,5 \mathrm{m}$
1,6	0,50	0,52	0,54	0,56	0,58	0,61	0,62	0,64	0,65	0,65	0,66	0,67	0,67	1,6
1,7	0,48	0,51	0,52	0,54	0,56	0,59	0,60	0,62	0,63	0,63	0,64	0,65	0,65	1,7
1,8	0,47	0,49	0,51	0,53	0,55	0,57	0,59	0,60	0,61	0,62	0,62	0,63	0,63	1,8
1,9	0,46	0,48	0,49	0,51	0,53	0,56	0,57	0,58	0,59	0,60	0,61	0,61	0,62	1,9
c = 2,0 m	0,45	0,47	0,48	0,50	0,59	0,54	0,56	0,57	0,58	0,58	0,59	0,59	0,60	$c=2.0 \mathrm{m}$
2,2	0,43	0,45	0,46	0,48	0,50	0,52	0,53	0,54	0,55	0,56	0,56	0,57	0,57	2,2
2,4	0,41	0,43	0,44	0,46	0,48	0,50	0,51	0,59	0,53	0,53	0,54	0,54	0,55	2,4
2,6	0,39	0,41	0,42	0,44	0,46	0,48	0,49	0,50	0,51	0,51	0,52	0,52	0,53	2,6
2,8	0,38	0,40	0,41	0,42	0,44	0,46	0,47	0,48	0,49	0,49	0,50	0,50	0,51	2,8
$c = 3.0 \mathrm{m}$	0,36	0,38	0,39	0,41	0,43	0,44	0,45	0,46	0,47	0,48	0,48	0,49	0,49	$c=3.0~\mathrm{m}$
8,2	0,35	0,37	0,38	0,40	0,41	0,43	0,44	0,45	0,46	0,46	0,47	0,47	0,48	3,2
3,4	0,34	0,36	0,37	0,38	0,40	0,42	0,43	0,44	0,44	0,45	O,45	0,46	0,46	3,4
8,6	0,33	0,35	0,36	0,37	0,39	0,41	0,41	0,42	0,43	0,44	0,44	0,44	0,45	3,6
3,8	0,32	0,34	0,35	0,36	0,38	0,39	0,40	0,41	0,42	0,42	0,43	0,43	0,44	3,8
$c = 4.0 \mathrm{m}$	0,32	0,33	0,34	0,35	0,37	0,38	0,39	0,40	0,41	0,41	0,42	0,42	0,43	c = 4,0 m
4,2	0,31	0,32	0,33	0,35	0,36	0,38	0,38	0,39	0,40	0,40	0,41	0,41	0,41	4,2
4,4	0,30	0,32	0,32	0,34	0,35	0,37	0,37	0,38	0,39	0,39	0,40	0,40	0,41	4,4
4,6	0,29	0,31	0,39	0,33	0,34	0,36	0,37	0,37	0,38	0,39	0,39	0,39	0,40	4,6
4,8	0,29	0,30	0,31	0,32	0,34	0,35	0,36	0,37	0,37	0,38	0,38	0,38	0,39	4,8
€ = 5,0 m	0,28	0,30	0,30	0,32	0,33	0,34	0,35	0,36	0,37	0,37	0,37	0,38	0,38	c = 5,0 m

Note. Diese Werthe von $\frac{1}{x}$ sind für alle Maschinengattungen (bei einer gewissen Füllung $\frac{t}{t}$; und Kolbengeschwindigkeit ϵ) gleich gross; dieselben sind in der vorangehenden Einleitung für alle Füllungen auf drei Decimalen angegeben.

Corrections-Coëffic, für C_i " bei dem jeweiligen Hubverhältnisse I:D.

Wenn $I:D = \begin{bmatrix} 0.6 & 0.8 & 1.0 & 1.25 & 1.5 & 1.75 & 2 & 2.5 & 3 & 3.5 & 4 & 5 \\ Coëffic. = \begin{bmatrix} 0.73 & 0.77 & 0.82 & 0.87 & 0.91 & 0.96 & 1 & 1.08 & 1.15 & 1.22 & 1.29 & 1.41 \end{bmatrix}$

Sehr grosse Eincylinder-Condensations-Maschinen (Zunächst mit Dampfhemd.) Abs. Adm. Sp. $p = 2^{1/2}$ Kgr. od. Atm.

pe e	ğ			F	lur		dm, S	P	= 7 1/:	Kgr.		lur	$\mathbf{g} = \frac{1}{7}$, ,			ı
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmess er	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20	,	0,125	0,4	0,333	0,3	0,25	0,20		0,125	Subtr. Compr.	
Wir Kolb	Ko Durc	 -	' ——		<u></u>	L					!		. ' '		l	Lstg. pro	C'''u.C
O Qu.Met.	D Centm.	_ <u>- In</u>	dicirte	Leisti	ung c		ferdeki Mete		engesc		eistun,	g -c 1	n Pier	dekraf	<u> </u>	c≡1 m Pídk.	Kgr.
1,00	115	222	201	190	171	147	120	105	185	167	157	140	119	94	81	11	- Kgr.
05 10	117 120	233 244	211 222	199 209	179 188	155 162	127 133	111	194	176 184	165 173	147 154	125 131	99	85 80	12 12	Ì
15 20	123 125	255 266	232 242	218 228	196 205	170 177	139	121	213	193 201	181 189	161 168	137 143	109	93	13 14	
1,25 30	128	277	252	237	213	184	151	132	232	210	197	176	149	119	102	14	
II 35	131 133	288 299	262 272	247 256	222 230	192 199	157	137	242 251	219	205 213	183 190	155 161	124 129	106	15 15	
40 45	135 138	310 322	282 292	266 275	² 39 ²	207 214	169	148	261 270	236 244	222 230	197 204	167	134 138	114	16 16	
1,50 55	140 143	332 344	302 312	285 294	256 265	221 229	181 187	158 163	280 290	253 262	237 246	212 219	180 186	143 148	122	17 18	
60 65	145 147	355 366	322	304	273 282	236	193	169	299	270 279	254 262	226 233	192	153	131	18	Ì
70	149	377	332 342	313	290	243 251	205	174	309	287	270	240	204	163	135	19 19	E
1,75 80	151 154	388 399	353 363	332 342	299 307	258 266	211	185 190	328 337	296 305	278 286	248 255	210 216	167	143 147	20 20	7 1,6
85 90	156 158	410 421	373 383	35 t 36 t	316 324	273 280	223 229	195	347 356	313 322	294 302	262 269	222 228	177 182	152 156	21 22	· ·
95 2,00	160 162	43 ² 443	393 403	370 380	333 341	288	235 241	206	366 375	330 339	318	276 283	235 241	187	160	22 23	wenn
10 · 20	166 170	443 465 488	423	399 418	358	295 310	253 265	221	395	356	334	298	253	201	172	24	0,25,
30 40	174 177	510	443 463	437	375 392	3 ² 4 339	277 289	232 243	414	374 391 408	351 367	312	265 278	221	189	25 26	0 11
2,50	181	532 554	483 503	456 475	409 427	354 368	301	²⁵³ ²⁶³	452 471	426	383 399	341 356	290 302	23I 24I	197 206	27 28	~
60 70	185 188	576 598	524 544	494 513	444 461	383 398	313 325	274 285	491 510	443 460	415 432	370 385	314 327	250 260	214	30 31	9 bei
80 90	192 195	621 643	564 584	532 551	478 495	413 428	337 349		529 548	477 495	448 464	399 414	339 351	270 280	231	32 33	12,6
3,00	198	665	604	570	512	442	361	316	567	512	480	428	363	289	247	34	II V
10 20	202 205	687 709	624 644	589 608	529 546	457 472	373 385	337	586 605	529 547	497 513	443 457	376 388	299 309	256 264	35 36	2
30 40	208 211	731 754	664 684	627 646	563 580	486 501	397 409	348 358	625 644	564 581	529 545	472 486	400 413	319 328	272 281	37 38	0,5
3,50 60	214 217	776 798	705 725	665 684	597 614	516 530	42I 433	369 379	663 682	598 616	561 578	501 515	425 437	338 348	289 298	40 41	1,0 (exact 0,8 bis 0,5),
70 80	220 223	820 842	745 765	703 722	63 i 649	545 560	445 457	390 400	701 721	633 650	594 610	530 544	450 462	358 368	306 314	42 43	; 0 ;
90	226	865	785	741	6 66	574	469	411	740	668	626	559	474	377	323	44	(exac
4,00 10	229 232	886 909	805 825	760 779	682 700	590 604	482 494	421 432	758 778	685 702	643 659	573 587	486 498	387 397	331 339	45 46	1,0
20 30	235 237	931 953	846 866	817	717 734	619 634	506 518	442 453	797 816	719		602 616	511 523	406 416	347 356	48 49	bis
40 4,50	240 243	975 997	906	836 855	751 768	648 663	530 542	463	834 853	754 771	707 724	631	535 548 ;	426 436	364 373	50 51	= 1,5
60 70	246 248	1020 1042	926 946	874 893	785 802	678 692	554 566	484	873 892	789	740 756	660 674	560 572	446 455	3/3 381 389	52 53	3 C''' =
80 90	251 253	1064	966	912	819 836	707 722	578	495 505	911	823 840	772 788	689	585	465	398	54 55	2
5,00	256	1108	986	931 949	853	737	590 602	516 526	930 950	858	805	717	597 609	475 484	414	57	
20 40	261 266		1047	987	887 922	766 796	626 650	547 568	988 1027	892 927	837 870	746 775	633 658	504 523	431 448	59 61	
60 80	271 276	1241 1286	1127	1063	956	825 855		589 610	1065	961		804 833	683	543 562	464 481	63 65	
6,00 20	281 285	1330		1139	1024	884	723	632	1141	1031	967	862	732	582 601	498	68	
40	290		1289	1177	1092	914	747 77 I	653 674	1180	1100	999 : 1032	919 919	756 781	621	514 531	70 73	
60 80	294 299	1463 1507	1329	1253	1126	973	795 819	695 716	1256	1134	1064	948 977	806 830	640 660	548 564	75 77	
7,00	303	1551	1409	1 329	1194	1032	843	737	1333	1203	1129	1006	854	680	581	79	
mit Hen	nd <i>N</i> ≔ <i>N</i> ∵-	1 0,97	1 0,96	1 0,96	1 0,95	1 0,94	1 0, ₉₃	1 0,92		(Ci und	C_{t} siel	he S. 54				

Sehr grosse Eincylinder-Condensations-Maschinen. (Zunächst mit Dampfhemd.)

Abs. Adm. Sp. p = 8 Kgr. od. Atm.

Inche	:n- esser			Fül	lun	$g^{\frac{l}{l}}$					Fül	lun	g 1,			Subtr.	
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,4	0,333	0,8	0,25	0,20				0,333		0,25	0,20		0,125	Compr. Latg. pro	ć," u. <i>C</i> ,
0	D	_In	dicirte	Leistu	$ng \frac{N_i}{c}$							$g \frac{N_a}{c}$ i	in Pfer	dekraf	t	c = 1 m	
Qu.Met.	115	272	247	234	211	pro 1		1		hwindi 208	gkeit 196	1 100	150	1 7 2 7	704	Pfdk.	Kgr.
05 10	117 120	285 299	247 260 272	245 257	221	192	150 158 165	132 139 146	229 241	219	206 216	184	150	121	104	15 16	
15 20	123 125	313 326	285	269 281	242 253	210	173	152	253 265	229	226	193	173	133	115	16	
1,25 30	128	340	297 310	292	263	219 228	188	159	277 289	251	236 246	211	188	145	126	18 19	
35	131 133	353 367	322 334	304 316	274 284	237 246	195 203	172	300 312	272	256 266	229 238	196	158	137 142	19 20	
40 45	135 138	381 394	347 359	327 339	295 305	256 265	210 218	185	324 336	293 304	276 286	247 256	211	170	147 153	21 21	
1,50 55	140 143	408 421	37 I 384	351 362	316 327	274 283	226 233	198	348 360	315 326	296 307	265 274	227	183	158 163	22 23	
60 65	145 147	435 448	396 408	374 386	337 348	292 301	24I 248	212	37 I 383	336 347	317 327	283 292	242 250	195	169 174	24 24	
70	149	462	421	397	358	311	256	225	395	358	337	301	258	208	180	25	 -
1,75 80 85	151 154 156	476 499	433 446	421	369 379	320 329	263 271	238	407 419	368 379	347 357	310	265 273	214	185	26 27	1,8 m
90 95	158 158 160	513 526	458 470 483	433 444	390 400	338 347	278 286	245 251	430 442	390 401	367 377	328 337	281 288	226	201	27 28	IIN
2.00	162	530 544	495	456 468	411	356 365	293 301	258	454 466	411	387 397	346 355	296 304	239	207	30	wenn c
10 20	166 170	571 598	520 545	491 514	442 463	384 402	316 331	278 291	490 513	443 465	417 438	373 391	319	257 270	222 233	31 33	
30 40	174 177	625 6 5 2	569 594	538 561	484	420 438	346 361	304 317	537 561	486 508	458 478	409 428	350 366	282	244 255	34 36	= 0,20,
2,50 60	181 185	679 707	619 644	584 608	527 548	457 475	376 391	331 344	585 609	529 551	499 519	446 464	381 397	307 320	266 276	37 38	= 1/2
70 80	188 192	734 761	668 693	631 655	569 590	493 511	406 421	357 370	632 656	572 594	539 560	482 500	412 428	332	287 298	40 41	bei
90	195	788	718	678	611	530	436	384	680	615	580	518	443	345 357	309	43	11,8 bei 1/2
3,00 10	198 202	815 842	742 767	701 725	632 653	548 566	451 466	397 410	703 727	659	600 620	536 554	459 474	370 382	320 330	44 46	11 7
20 30 40	205 208	870 897	79 ² 817	748 771	695	585 603	481 496	423 436	751 775	680 702	640 661	572 591	505	395	341 352	47 49	, c
3,50	211 214	924 951	841	795 818	716	621 640	511 526	450 463	799 822	723 745	681 701	609	521	432	363 374	50 52	0,5)
60 70	217 220	978 1006	915	842 865	759 780	658 676	541 556	476 489	846 870	766 788	721 742	645 663	55 ² 567	445 457	384 395	53 55	bis '
80 90	223 226	1033 1060	940	888 912	801 822	695 . 713	571 586	502 516	894 918	809 831	762 782	681	583 598	470 482	406	56 58	t 0,7
4,00 10	229 232	1087	990	935 958	843 864	731	602 617	529	941	852	802	717	614	495	427	59	0,9 (exact 0,7 bis 0,5),
20 30	235 237	1141		982	885	749 767 786	632	542 556	965 989	, ,,			629 645	507 520	438		
40	24 0	1196	1089	1029	927	804	647 662	569 582	1012	938	863 883	772 790	660	532 545	460 47 I	64 65	8 bis
4,50 60	243 246	1250	1113	1052	948 969	822 841	677 692	595 608	1060 1084	960 981	904 924	808 826	691 707	557 570		67 68	= 1,8
70 80	248 251	1277 1305	1188	1099	990 1011	859 877	707	622 635	1108	1003	944 964	844 862	722			70 71	3C," =
90 5,00	253 256	1 332 1 359	1212	1146	1032	896 914	737 752	648 661	1179	1046	985	880 898	753 769	607	525	78 74	•
20 40	261 266	1413	1287	1215		950 987	782 812	688 714	1226 1274	1110	1045		` ` '	644	535	77 80	
60 80	271 276	1522	1386		1180		842	741 767	1321	1196	1126			694 719	579 600 622	83 86	
6,00 20	281 285	1630	1485	1402	1264	1096	903	794	1416	1282	1207	1079	924	744	643	89	
40 60	290 294	1739	1534 1584	1496	1306	1133		820	1464		1248	1116	955 986	769 794	665	92 95	
80	299	1793 1848	1633		1432	1206 1242	993	873 900	1559 1606	1411	1329	1188 1224	1017	819	708	98 101	
7,00	303	1902	1732	1636	1474	1279	1053	926	1654	1498	1410	1261	1079	869	751	104	
ohne ,	nd <i>N</i> ==	1 0,97	1 0,96	1 0,96	1 0,95	1 0, ₉₄	1 0,93	1 0,99		(C ₆ ' und	C₄" sie	he S. 56	5.			

Sehr grosse Eincylinder-Condensations-Maschinen. (Zunächst mit Dampfhemd.)

Abs. Adm. Sp. p = 31/2 Kgr. od. Atm.

o 4:	Ser.			Fül	lun			<i>P</i> -	-/3	Kgr. o			g //	-Vez -			
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0.4	0.883	0,8	0,25	0,20		0,125	0,4	0,888		0,25	0,20		0,125	Subtr. Compr.	
Wi		·	dicirte	<u> </u>			<u> </u>				L	L <u></u>			<u> </u>	Lstg. pro	Ci''u.C
O Qu.Met.	D Centm.			T-C12(f)	- E					Netto-l		g c	in Pie	rdekrai		c == 1 m Pfdk.	Kgr.
1,00	115	322	294	278	251	218	180			249	234	210	181	147	128	19	ing
05 10	117 120	338 354	294 308 323	292 305	263 276	229 240	189	159 167 175	274 288 302	262 274	247 259	221 232	190 200	155	134 141	20 21	
15 20	123 125	370 386	338 352	319	288 301	251 262	207	183	316 330	287 300	27 I 283	243 254	209	170	148 154	22 23	
1,25 30	128	403	367	347	313	273	225	199	345 359	313	295	264	227	185	161	24	
35	131 133	419 435	382 397	361 375	326 338	283 294	234 243	207 215	359 373	326 338	307 319	275 286	237 246	193	167 174	24 25	
40 45	135 138	45 I 467	411 426	389 403	351 363	305 316	252 261	223 231	387 401	351 364	331 343	297 308	255 265	208 215	181	26 27	
1,50 55	140 143	483	440 455	416 430	376 389	3 ² 7 338	27 I 280	239	415	377	355 367	319	274	223	194	28	
60	145	499 515	470	444	401	349	289	247 255	429 443	390 402	379	329 340	283 293	230 238	200	29 30	
65 70	147 149	531 547	485 499	458 472	414 426	360 371	298 307	263 271	457 4 7 2	415 428	391 404	351 362	302 311	245 253	214 220	31 32	Ė
1,75 80	151 154	564 580	514 529	486 500	439 451	392 393	316 325	279 287	486 500	441 454	416 428	373 383	321 330	261 268	227 233	33 34	1,9
85 90	156 158	596 612	543 558	514 528	464 476	403 414	334 343	295 303	514 528	466 479	440 452	394 405	339	276 283	240 247	35 36	II N
95	160	628	573	542	489	425	352	311	542	492	464	416	349 358	291	253	37	0,20, wenn
2,00 10	162 166	644 676	587 617	555 583	501 526	436 458	361 379	318 334	556 585	505 531	476 500	427 449	367 386	298 313	260 273	38 39	8,
20 30	170 174	708 741	646 675	611 639	551 576	480 502	397 415	350 366	613 641	556 582	524 549	470 492	405 423	329 344	286 299	41 48	0
40 2,50	177 181	773 805	705 734	666 694	601 627	523 545	433 451	382 398	670 698	608 634	573	514	442 461	359 374	312	45 47	
60 70	185 188	837 869	763 793	722 750	652 677	567 589	469 487	414	727	660 685	597 622 646	536 538	480	389	339	49	e.
80 90	192 195	902	822 852	777 805	702	611	505	430 446	755 783 812	711	670	579 601	498 517	405 420	352 365	51 52 54	11,8 bei 4,
3,00 10	198	934 966	881	833	727 752	654	523 541	462 478	840	737 762	695 718	623 645	536 555	435 450	378 392	56	IIN
20 ;	202 205	998 1030	910 940	861 888	777 802	676 698	559 577	494 509	868 897	788 814	743 767	645 666 688	573 592	450 466 481	405 418	58 60	5
30 40	208 211	1063	969 998	916 944	827 852	720 742	595 613	525 541	925 954	840 866	791 816	710 732	611 629	496 511	432 445	62 64	0,5),
3.50	214	1127	1028	972	877	763	631	557	982	891	840	754	648	526	458	66	bis (
60 70	217 220	1159	1057	1000	903 928	785 807	649 667	573 589	1010	917 943	864 889	775 797	667 686	542 557	471 484	68 70	9′0
80 90	223 226	1224 1256	1116	1055	953 978	829 851	685 703	605 621	1067	969 995	913 937	819 841	704 723	572 587	498 511	72 74	xact
4,00 10	229 232	1288 1320	1174 1204	1110	1003	872 894	722 740	637 653	1124 1152	1020	961 985	862 884	742 761	602	524 537	75 77	0,9 (exact 0,6 bis 0,5),
20 30	235 237	1352	1233 1263	1166	1053	916 938	758	669	1180	1071	1010	906 928	779 798	633 648	551 564	79 81	bis 0
40	240	1417	1292	1222	1103	959	794	70 0	1237	1023	1058	949	817	663	577	83	1,1
4,50 60	243 246	1449 1481	1321	1249	1128	981 1003	812 830	716 732	1266 1294	1149 1175	1083 1107	97 I 993	835 854	678 694	590	85 87	- #1
70 80	248 251	1513 1546	1380 1410	1305 1333	1178	1025	848 866	748 764	1322 1351	1200 1226	1131	1015	873 891	709 724	617 630	89 90	ر هر
90	253	1578	1439	1361	1228	1068	884	780	1379	1252	1180	1058	910	739	643	92 94	
5,00 20	256 261	1674	1527	1388	1303	1134	902	796 828	1464	1329	1204	1080	967	755 785	683	98	
40 60	266 271	1739	1586 1644	1554	1354 1404		974	860 891	1521	1380	1301	1167	1004	815 846	710 736	102 105	
80 6,00	276 281	1868	1703 1762	1609	1454 1504	1265	1046	955	1634	1483	1398	1254	1079	876 907	763 789	109 113	
20 40	285 290	1996	1820 1879	1721 1777	1554	1352	1119	987	1747	1586	1495 1543	1341	1154	937 967	816 842	117 120	
60 80	294 299	2125	1938	1832		1439		1051	1861	1689 1741	1592	1428	1229	998 1028	869 895	124 128	
7,00	303		2055				1263		1975				1304	i	921	132	
muit Her	md <i>N=</i> : " <i>N=</i>	1	1 1	1	1	1	j 1	1 0,92					he S. 58				

Sehr grosse Eincylinder-Condensations-Maschinen. (Zunächst mit Dampfhemd.)

Abs.	Adm.	Sp.	\boldsymbol{p}	=	4	Kgr.	od.	Atm.

Eche	n-			Fül	lur		din. 5			regi. o	Fül	lur	1g /	!		Subtr.	
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,883	0,8、	0,25	0,20				0,333	0,8	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	Compr. Lstg. pro	C;" u.C,
0	D D	In	dicirte	Leist	ing N	in P	ferdeki	aft	1	Vetto-I	eistun	$g \frac{N_n}{c}$	in Pfe	rdekraf	t	c=1 m	
Qu.Met.	Centm.		1						engesc				l		0	Pfdk.	Kgr.
1,00 05	115 117 120	340 357	321 338	291 305	253 266	210 221	186	160	290 305	273 287	246 258	212 223	173 182	151 159 167	128 134	23 24	
10 15	<i>123</i>	374 391	354 370	320 334	279 292	23I 242	205 214	176 184	320 334	302 316	271 284	234 245	200	175	141	25 27 28	
20 1.25	125 128 131	408 425	386 402	349 363	304 317	252 263	223	192 200	349 364	330 344	296 309	256 267	209 218	183	154 161	29 30	
1,25 30 35	133	442 459	418 434	378 392	330 342	273 284	242 251	208 216	379 394	344 358 372	322 335	278 288	227 236	198 206	167 174	81	
40 45	135 138	476 493	450 466	407 421	355 368	294 305	261 270	224 232	409 424	386 400	347 360	299 310	245 253	214	180 187	32 33	
1,50 55	140 143	510 527	482 498	436 451	380 393	316 326	279 289	240 248	439 454	414 428	372 385	321 332	263 272	229 237	193 200	35 36	
60 65	145 147	544 561	514 531	465 480	406 418	337 347	298 307	256 264	469 484	442 456	398 410	343 354	280 289	245 253	207 213	37 38	
70 1,75	149 151	578 595	547 563	494 509	431 444	358 368	316 326	272	499 513	470 485	423 436	365 376	298 307	260 268	220 226	89 40	2,1 m
80 85	154 156	612 629	579 595	523 538	456 469	379 389	335 344	288 296	528 543	499 513	448 461	387 398	316 325	276 284	233 240	42 43	11 1/
90 95	158 160	646 663	611 627	552 567	482 494	400 410	354 363	304 312	558 573	527 541	474 486	409 420	334 343	292 300	246 253	44 45	wenn c
2,00 10	162 166	680 714	643 675	581 610	507 532	421 442	372 391	320 336	588 618	555 583	499 524	431 453	35 ² 370	307 323	259 272	46 48	
20 30	170 174	748 782	707 740	639 668	558 583	463 484	410 428	352 368	648 678	611	549	475 497	388 406	339 354	285 299	51 53	0,15,
40	177	816	772	687	608	505	447	384	708	668	575 600	519	424	370	312	55	$=\frac{1}{7}$
2,50 60	181 185	849 883	804 836	727 756	633 659	526 547	465 484	400 416	738 768	696 725	626 651	541 563	442 460	386 401	325 338	58 60 63	Şei
70 80 90	188 192 195	917 951 985	968 900 933	785 814 843	684 710 735	568 589 610	503 521 540	432 448 464	798 828 858	753 781 809	676 702 727	585 607 629	478 496 514	417 433 448	351 365 378	65 67	10,6 bei
3,00	198	1019	964	872	760	631	558	480	888	838 866	753 778	650	531	464	391		11 7
10 20	202 205	1053 1087	997 1029	901 930	785 811	652 673	577 596	496 512	918 948	894	804	672 694	549 567	480 495	404 418	69 72 74	$c_{\mathbf{l}}$
30 40	208 211	1121	1061	959 988	836 861	694 715	633	528 544	978 1008	923 951	829 855	716	585 603	511 527	431 444	76 78	0,8 (exact 0,6 bis 0,4), C 1
3,50 60	214 217	1189	1125	1017	887 912	736 757	651 670	560 576	1038	979 1008	880 905	760 782	621 639	542 558	457 470	81 83	6 bis
70 80	217 220 223 226	1257 1291	1189	1076	937 963 988	778 799 820	689 707 726	592 608	1098	1036 1064	931 956	804 826	657 675	574 589	484 497	85 88 90	lct 0
90 4,00		1325	1253	1134	1014			624 639	1158	1092 1121	982 1007	848 870	693 711	620	510 523	92) (ex:
4,00 10 20	229 232 235	1393 1427	1318 1350	1192	1039	842 863 884	745 763 782	655 671	1218 1248	1149	1033	892 914	729 747	636 652	536 550	95 97	8'0 si
30 40	237 240	1461 1495	1382 1414	1250 1279	1089	905 926	800 819		1278	1206 1234	1109	936 958	765 783	668	563 576	99 102	1,1 bi
4,50 60	243 246	1529 1563	1446 1479	1308 1337	1140	947 968	838 856	719	1338 1368	12 6 2 12 9 0	1134 1160	980 1002	801 819	699 715	589 602	104 106	11 1
70 80	248 251	1597	1511	1366	1191	989	875 893	751 767	1398 1428	1319	1185	1024 1046	837 855	730 746	616 629	108 111	3C,'''
90 5,00	253 256	1665 1699	1575	1424	1241 1267	1031 1052	912	783 799	1458	1375 1404	1236 1262	1068 108g	873 890	762 777	642 655	118 115	
20 40	261 266	1767 1835	1672 1736	1511	1318	1052	968	831 863	1548 1608	1460	1312 1363	1133	926 962	808 840	682 708	120 125	
60 80	271 276	1903	1800 1864	1628 1686	1419 1469	1178	1042	895 927	1668 1728	1573 1630	1414	1221	998	871 902	735 761	129 134	
6,00	281 285	2038	1929	1744	1520	1262	1117	959	1788	1687	1516	1309	1070	934	787 814	139 143	
40 60	290 294	2106	1993 2058	1860	1571 1622	1305	1154	1023	1848 1908	1743 1800 1856	1567 1618 1669	1353	1142	965 996 1028	840 867	148 152	
80	299	2242 2310	2122 2186	1918	1672	1389 1431	1266	1055	1968 2028	1913	1720	1441 1484	1213	1059	893	157	
7,00	303	2378	2250		1774		1303	-	2088	1970	1770	1529	1249	1091	920	162	
abasa.	md <i>N=</i> " <i>N=</i>	1 0,96	1 0,96	1 0,95	1 0,94	1 0,93	0,92	1 0,91		•	C ₆ ' und	C _é " sie	he S. 60			1	

Sehr grosse Eincylinder-Condensations-Maschinen. (Zunächst mit Dampfhemd.)

Abs. Adm. Sp. $p = 4^{1/2}$ Kgr. od. Atm.

me iche	n-			Fül	lun				4-/2		Fül		g^{l}	<u>,</u>		Subtr.	
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,333	0,3	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	0,883	0,3	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	Compr. Lstg.	C," u.C,
0 ×		In	dicirte	Leist	ing N	in P	ferdekr	aft		Netto-	Leistu	$\frac{N_a}{c}$	in Pf	erdekra	ft	pro c=1 m	1
Qu.Met.	Centra.					pro	Mete	r Kolt	engesc	hwindi	gkeit			,		Pídk.	Kgr.
1,00 05	115 117	386 405	365 384	331 347	289 303	240 252	213 224	183 193	331 348	312 328	281 296	243 256	200 210	175	148 156	27 29	
10 15	120 123	425 444	402 420	364 380	318 332	264 276	235 245	202 211	365 382	344 361	310 325	268 281	220 231	193	163 171	30 31	!
20 1,25	125 128	463 482	438 457	397 413	346 361	288 300	256 · 267	220	399 416	377 393	339	293	241	211	179	33 34	
30 35	131 133	502	475	430	375	312	277 288	230 239	433	409	354 368	318	251 262	229	194	36	
40 45	135 138	521 540 560	493 512	463	390 404 418	324 336	299	248 257 266	450 467	425	383	331 343	282	238	201	37 38	
1,50	140	579	530 548	479 496	433	348 361	309 320	275	484 501	457 473	412	356 369	293 303	256 265	217	40 41	
55 60	143 145	598 617	566 584	513 529	448 462	373 385	330 341	284 294	518 535	489 505	441 455	381 394	313	274 283	232	42 44	
65 70	147 149	637 656	603 621	546 562	476 491	397 409	352 362	303 312	552 569	521 537	470 484	406 419	334 344	292 301	247 255	45 46	Ė
1,75 80	151 154	675 695	639 658	579 595	505 520	421 433	373 384	321 330	586 603	554 570	499 513	43I 444	354 365	310 319	263 270	48 49	2,2
85 90	156 158	714 733	676 694	612 628	534 548	445	395	340	620 637	586 602	528 542	456 469	375 385	328	278 285	51 52	1111
95	160	753	713	645	5 63	457 469	405 416	349 358	654	618	557	481	395	337 346	293	58	wenn
2,00 10	162 166	772 810	730 767	661 694	577 606	481 505	426 448	367 385	705	634 666	571 600	494 519	406 426	356	301 316	55 57	0,15, v
20 30	170 174	849 888	804 840	727 760	635 664	529 553	469 490	404 422	74 ⁰ 7 7 4	698 731	629 658	545 570	447 468	392 410	332 347	60 63	0 =
2,50	177 181	926	913	793 8 27	693 722	577 601	512	44 I 459	808 842	763 795	687 716	595 620	488 509	446	363 378	66 68	7-
60 70	185 188	1003	950 986	860 893	751 779	625 649	554 576	477	876 911	828 860	746 775	645 671	530 550	464	393 409	71 74	10,9 bei
80 90	192 195	1081	1023	926	808 837	673 697	597 618	490 514	945	892	804 833	696 721	571 592	500	424 440	77	10,
3,00	198	1158	1096	959 992	866	721	639	532 550	979 1014	924 957	862	746	612	537	454	82	ll V
10 20	202 205	1196	1132 1169	1025 1058	895 924	745 769	661 682	569 587	1048	989 1022	891 920	771 797	633 654	555 573	470 485	85 87	, C
30 40	208 211	1273	1205 1242	1091 1124	953 982	793 817	703 724	605 624	1116	1054 1086	949 978	822 847	674	591 609	501 516	90 93	0,4)
3,50 60	214 217	1351 1389	1278	1157 1191	1011	841 865	746 767	642 660	1185 1219	1118	1008	872 897	716 737	627	531 547	96 98	0,5 bis 0,4),
70 80	220 223	1428 1466	1351	1224	1068	889 913	788 810	679 697	1243	1183	1066	923 948	757 778	663	562 578	101 104	رد 0 دد 0
90	226	1505	1424	1290	1126	937	831	715	1311	1248		973	799	700	59 3	106	(exact
4,00 10	229 232	1544 1582		1323 1356	1155 1184	962 986	852 874	734 752		1280		998 1023	819 840	718	608 623	109 112	2′0
20 30	235 237	1621 1659	1534 1570	1389 1422	1213	1010	895 916	771 789	1458	1345 1377	1240	1049	861 881	754 772	639 654	115 117	bis (
40 4,50	240 243	1698	1607	1455 1488	1270	1058	938 959	807 825	1493 1527	1409		1099	902	79 ⁰ 808	670 685	120 123	= 1,0
4,50 60 70	246 248	1737 1775 1814	1680	1521	1328	1106	980	844 862	1561		1328	1149	943	826 845	700	126 128	2C," =
80 90	251 253	1852 1891		1554 1587 1620	1386	1154	1023	880 899	1629 1664		1386	1200	985 1005	863 881	731	131 134	6
5,00	256	1929	1826	1653	1415	1202	1044	917	1698	1603	1444	1250	1026	899	747 761	187	
20 40	261 266	2007 2084	1972		1501		1151	954 991	1767 1835		1503 1561	1351	1067	935 971	792 823	142 147	.
60 80	271 276	2161 2238		1852	1617		1193	1027 1064	1904 1972		1619 1677	1401 1452	1150 1192		854 884	158 158	
6,00 20	281 285	2315	2191	1984	1732	1442	1279	1101	2041 2100	1926	1735	1502 1553	1233	1080	915	164 169	
40	290 294	2393 2470	2337		1790	1538	1321	1174	2178		1794 1852 1910	1603	1316	1110	946 976 1007	175 180	
60 80	299	2547 2624	2483	2248	1963	1635	1449	1211	2246 2315	2185	1968	1704	1357	1225	1038	186	
7,00	303	2701	2556	2314	2021	1683	1492	1284	2383	2250	2027	1754	1440	1261	1068	191	
mit Hen	nd <i>N</i> = <i>N</i> =	1 0,96	1 0, ₉₆	0,95	0,94	1 0,93	1 0,92	1 0,91		C	C, und	C ₄ " sie	he S. 62	ı.			

Abs. Adm. Sp. p = 5 Kgr. od. Atm.

üche	n- isser			Fü	lluı	ng /	,				Fü	llur	$\log \frac{1}{7}$	<u>.</u>		Subtr.	
Wirksame Kelbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,3	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,8	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	Compr. Lstg. pro	c;" ս. <i>Ը</i> ,
0	D D	In	dicirte	Leistu	ing N							$g \frac{N_n}{c}$	in Pfe	rdekrai	R.	c = 1 m	
Qu.Met.	-		1			l			engesc					1		Pfdk.	Kgr.
1,00 05	115 117	409 430	371 389	324 340	270 284	240 252	207 218	163 171	351 369	317	275 289	226 238	199 209	178	129 136	32 33	
10 15	120 123	450 471	408 426	357 373	297 311	264 276	228 238	188	388 406	349 366	303	250 261	219	186 195	143	35 37	
20 1.25	125 128	491 512	445 463	389 405	324 338	288 300	249 259	196	424 442	382 398	332 346	273	240	204	156	38 40	
1,25 30 35	131	532 553	482 500	421 438	35 I 365	312 324	270 280	212 221	460 478	415 431	360 374	297 308	260 270	22I 230	170	41 43	
40 45	133 135 138	573	519	454 470	378 392	336 348	290 301	229 237	496	447 463	388	320	281	239	183	44 46	
1,50	140	594 614	537 556	486	405	360	311	245	514	480	403	33 ² 343	29 I 30 I	247 256	196	48	
55 60	143 145	634 655	574 593	502 519	419 432	372 384	321 331	253 261	550 568	496 512	430 445	355 366	312 322	265 274	203	49 51	
65 70	147 149	675 696	611 630	535 551	446 459	396 408	342 352	269 278	587 605	529 545	459 473	378 390	332 342	282 291	216	52 54	
1,75 80	151 154	716	648 667	567 583	473 486	420	363 373	286 294	623 641	561	487	401	352	300	229	56 57	2,3 m.
85 90	156 158	737 757	685	503 599 616	500 513	432 444	383	302	659	578 594 610	501	413 425	363 373	308 317	236 243	59	11 V
95	160	778 798	704 722	632	5 ² 7	456 468	394 404	310	677 695	627	530 544	437 448	383 393	326 334	250 256	60 62	
2,00 10	162 166	818 859	741 778	648 681	541 568	480 504	414 435	326 343	713 750	643 676	558 586	459 483	404 424	343 361	263 276	63 67	wenn
20 30	170 174	900 94 I	815 852	713 745	595 622	528 552	456 477	359 375	786 822	709 741	615 643	506 530	445 466	378 396	289 303	70 73	0,125,
40	177	982	889	778	649	576	497	392	859	774	671	553	486	413	316	76	0 1
2,50 60	181 185	1023 1064	926 963	810 843	676 703	600 624	518 538	408 424	895 932	807 840	700 728	576 600	507 527	431 448	330 343	79 83	77~
70 80	188 192	1105	1000	875 907	730 757	648 672	559 580	441 457	968 1 0 04	873 905	757 785	623 647	548 569	466 483	356 370	86 89	2
90 3,00	195 198	1187	1074	940 972	784 811	696 720	601 621	473 489	1041	938 971	813 842	670 694	589 610	501	383 396	92 95	9,8
10 20	202 205	1268 1309	1149	1005	838 865	744 768	642 663	506 522	1113	1004	871 899	717 741	630 651	536 553	410 423	98	11 7
30 40	208 211	1350	1223 1260	1069 1102	892 919	792 816	683 704	538 555	1186	1069	9 ² 7 956	764 787	672 692	571 588	437 450	105	, G
3,50	214	1432	1297	1134	946	840	725	571	1259	1135	984	811	713	606	463	111	(exact 0,5 bis 0,4),
60 70	217 220	1473 1514	1334	1167	973 1000	864 888	745 766	587 603	1332	1168	1013	834 858	733 754	623 641	477 490	114 118	5 bis
80 90	220 223 226	1554 1595	1409 1446	1231 1264	1027	912 936	787 808	630 646	1368	1233 1266	1069	881 904	775 795	658 676	504 517	121 124	, O, t
4,00 10	229 232	1636 1677	1482 1519	1296 1329	1801	960 984	828 849	652 669	1441 1477	1299 1331	1127	928 951	816 836	693 711	530 544	127 130	(exac
20 30	232 235 237	1718 1759	1557 1594		1135	1008	876 890	685 701	1513	1364 1397		975 998	857 877	728 746	557 570	138 137	7'0
40	240	1800	1631	1426	1189	1056	911	718	1586	1430	1240	1022	898	763	584	140	bis (
4,50 60	243 246	1841 1882	1668	1458 1491	1216 1243	1080	9 32 953	734 750	1623 1659	1463	1269	1045	919 939	781 798	597 611	143 146	6'0 =
70 80	248 251	1923 1964	1742	1523 1556	1270	1128	973 994	767 783	1695 1732	1528 1561	1325 1354	1092	960 980	816 833	624	149 153	ا ا
90 5,00	253 256	2004	1816	1588	1324	1176	1015	799 816	1768	1594 1627	1382	1139	1001	851 868	651	156 159	36
20 40	261 266	2127	1927	1685	1405	1248	1077	848 881	1877	1692	1468	1209	1063	903	691	165 171	
60 80	271 276	229Í	2076	1815	1459	1344	1160	913	1950 2023		1525	1303	1104	938	744	178 184	
6,00	281	2373 2455	2150	1880	1622	1392	1201	946	2096 2168	1955	1639 1696	1350	1186	1008	771	190	
20 40	285 290	2536 2618	2298	2009	1676 1730	1488	1284 1325	1011	2241 2314	2020	1752	1444 1491	1269 1310	1078	825 852	197 203	
60 80	294 299	2700 2782	2446 2520	2139 2204	1784 1838	1584 1632	1367	1076	2387 2460		1866	1538	1351	1148	879 905	209 216	
7,00	303	2864	2594	1 - 1	1892		1450				1		1433	i -	932	222	
B at	emd <i>N</i> =		1 0,95	1 0,94	1 0,93	1 0,92	1 0,91	1 0,89			$C_{t'}$ und	C _i " sie	he S. 64	•			

Sehr grosse Eincylinder-Condensations-Maschinen. (Zunächst mit Dampfhemd.)

Abs. Adm. Sp. $p = 5^{1}/2$ Kgr. od. Atm.

Sehr grosse Eincylinder-Condensations-Maschinen. (Zunächst mit Dampfhemd.)

Abs. Adm. Sp. p = 6 Kgr. od. Atm.

che che	, i			Fül	===	g 1/1			 :	.	Fül	lur	$g \frac{I}{I}$!		Subtr.	
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,8	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,3	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	Compr. Latg.	C," u. C,
× × ×	P	In	dicirte	Leist	$ng \frac{N_i}{c}$	in Pi	ferdekr	aft	1	Netto-	Leistun	$g \frac{N_n}{c}$	in Pfe	rdekraf	ì	pro c=1 m	
Qu.Met.	Centm.							r Kolb		,	i i	· ·				Pfdk.	Kgr.
1,00 05	115 117	497 522	451 473	395 414	330 347	294 309	254 267	202 212	429 452	388 408	337 355	279 294	246 259	211 222	163	41 48	
10 15	120 123	546 571	496 518	434 454	363 380	323 338	280 292	232	474 496	428 448 468	372 390	308 323	272 285	233 244	188	45 47 49	
20 1,25 30	125 128	596 621	541 563	474 493	396 413	353 367	305 318	242 252	518 540	488	407 425	337 351	297 310	254 265	196 205	51	
35	131 133	646 670	586 608	513 533	429 446	382 397	331 343	262 272	562 584	508 528	442 459	366 380	323 335	276 287	213	58 55	
40 45	135 138	695 720	631 653	552 572	462 479	412 426	356 369	282 292	606 628	548 568	477 494	395 409	348 361	298 309	230 238	57 60	
1,50 55	140 143	745 770	676 698	592 612	495 512	441 456	382 394	302 313	651 673	588 608	511 529	423 438	373 386	319 330	247 255	62 64	
60 65	145 147	795 820	721 743	632 651	528 545 561	470 485	407 420	323 333	695 717	628 648	546 564	452 466	399 412	341 352	264 272	66 68	e ii.
70 1,75	149 151	844 869	766 788	671 691	561 578	500 514	432 445	343 353	739 761	668 688	581 598	481	424 437	363 374	280	70 72	7 2,5
80 85	154 156	894 919	811 833	710 730	594 61 1	529 544	458 470	363 373	783 805	708 728	616	510 524	450 462	385 396	297 306	74 76	٠
90 95	158 160	944 968	856 878	750 769	627 644	558 573	483 496	383 393	827 850	748 768	651 668	538 553	475 488	407 417	314 322	78 80	wenn
2,00 10	162 166	994 1043	901 946	789 829	660 693	588 617	509 534	403 423	872 916	788 828	685 720	567 596	500 526	428 450	331 347	82 86	0,125,
20 30	170 174	1093 1142	991 1036	868 908	726 759	647 676	560 585	444 464	961 1005	868 908	755 790	625 654	551 577	471 493	364 381	90 94	0 =
40 2,50	177 181	1192	1081	947 987	792 826	705 735	610	484 504	1050	948 988	825 860	683	602	515 537	398	99 108	1/2
60 70	185 188	1292 1341	1171 1216	1026 1066	859 892	764 794	661 687	524 544	1138 1183	1029 1069	895 929	740 760	653 679	559 580	432 449	107 111	4 bei
80 90	192 195	1391 1440	1261 1306	1105	925 958	823 852	712 737	565 585	1227 1272	1109	964 999	798 827	704 730	602 624	466 483	115 120	P'6 ≥
3,00 10	198 202	1490 1540	1352 1397	1184 1224	991 1024	882 911	763 788	605 625	1316 1361	1189 1229	1035	856 885	756 781	646 668	499 516	123 127	c_{i}^{2}
20 30	205 208	1590 1640	1442 1487	1263 1303	1057	940 970	814 839	645 665	1405 1450	1269 1310	1104	914 943	807 832	690 711	533 550	131 136	0,3),
40 3,50	211 214	1689 1739	1532 1577	1342 1382	1123	999 1029	865 890	686 706	1494	1350	1174	972	858 883	733 755	567 584	140 144	bis (
60 70	$\begin{array}{c c} 217 \\ 220 \end{array}$	1789 1838	1622 1667	1421	1189	1058	915 941	726 746	1583	1430	1244	1029	909	777 799	601 617	148 152	t 0,4
80 90	223 226	1888 1938	1712 1758	1500 1540	1255 1288	1117	966 992	766	1672 1716	1511 1551	1314 1349	1087 1116	960 985	820 842	634 651	156 160	0,6 (exact 0,4 bis
4,00 10	229 232	1987	1802 1847	1579	1321 1354	1176	1017	807 827	1761 1805	1591 1631	1384	1145	1011	864 886	668 685	164 168	
20 30	235 237	2087 2136	1892 1937	1658 1697	1387	1234	1068		1850 1894	1671 1711	1454		1062 1087	908 930	701 718	178 177	8 bis
40 4,50	240 243	2186 2236	1983	1737	1453 1486	1293	1119	907	1939	1751	1524 1558	1261 1290	1113	951 973	735 752	181 185	8'0 =
60 70	246 248	2285 2335	2073 2118	1816 1855	1519 1552	1352 1352 1381	1170	928 948	2028	1832	1593	1319	1164		769 786	189 193	30.
80 90	251 253	2385 2435	2163 2208	1895	1585 1618	1411 1440	1221 1246	968 988	2116 2161	1912 1952		1 376 1405	1215	1039	803 820	197 201	
5,00 20	256 261	2484 2583	2253 2343	1974	1651 1717	1469 1528	1272	1008	2205 2294	1992 2072	1733 1803		1266	1082	836 870	205 214	
40 60	266 271	2683 2782	2433 2523	2132	1783 1849	1587 1646	1373	1089	2383 2472	2153	1873	1550 1608	1368	1170	904 937	222 230	
80 6,00	276 281	2882 2981	2613	2290 2368	1915	1705	1475 1526	1170 1210	2561 2650	2313 2393	2013		1470	1257 1300	971	238 247	
20 40	285 290	3080 3180	2703 2793 2883	2447 2526	2047 2113	1822 1881	1577 1628	1250	2739 2828	2393 2474 2554	2153	1781	1572	1344	1038	255 263	
60 80	294 299	3 ² 79 3 ³ 78	2973	2605 2684	2179	1940	1679	1331	2917 3006	2634	2293	1897	1674 1725		1106 1140	271 279	
7,00	303	3478				2057			_				1776		1173	288	
	md <i>N</i> _ " <i>N</i> =	1 0,96	1 U,95	1 0,94	1 0,93	1 0,92	1 0,91	1 0,89		(C _i ' und	C _i " sie	he S. 68	I.			

Sehr grosse Eincylinder-Condensations-Maschinen. (Zunächst mit Dampfhemd.)

Abs. Adm. Sp. $p = \mathbf{6}^{1}/_{2}$ Kgr. od. Atm.

o a	ě			Fül				p =		_	Fül		$g \frac{I}{I}$	<u> </u>			
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,3	0,25	0,20		0,125		0,07	0,8	0,25	0,20		0,125		0,07	Subtr. Compr.	_# ~
Wir	Ke		لــــــا			in Pf	<u> </u>	<u> </u>		ــــــــــــــــــــــــــــــــــــــ		L	<u> </u>	L	L	pro	C , "ս. <i>C</i> ,
O Qu.Met.	D Centm.	- 111		1.012(U	g <u>c</u>			r Kolb				5 <u>c</u>		uckiai		c=1 m Pfdk.	Kgr.
1,00	115	541	491	430	360	321	278	221	469	423	369	306	270	232	180	46	
05 10	117 120	568	515 540	452 473	378 396	337 353	292 305	232 243	493 517	445 467	388 407	322 338	284 298	244 255	189 198	48 51	
15 20	123 125	595 622 649	564 589	495 516	414 432	369 385	319 333	254 265	541 565	489 511	426 445	353 369	312 326	267 279	208 217	53 55	
1,25 30	128	676	613	538	450	401	347	276	589	5 3 3	464	385	340	291	226	58	
1 35	131 133	703 730	638 662	559 581	468 486	417	360 374	287 298	613	554 576	483 502	401	354 368	303	236 245	60 62	
40 45	135 138	757 784	687 711	602 624	504 522	449 465	388 402	309 320	661 685	598 620	521 540	432 448	382 395	3 ² 7 339	254 263	6 <u>4</u> 67	
1,50 55	140 143	811 838	736 760	645 667	540 558	481 497	417 431	331 342	710	642 663	559 578	464 479	410 424	351 363	272 282	69 71	
60 65	145 147	865 892	785 809	688 710	576 594	513	445 459	353 364	734 758 782	685	597 616	495 511	437 451	375 387	29 I 300	74 76	ļ
70	149	919	834	731	612	545	473	375	806	729	635	527	465	399	309	78	E.
1,75 80	151 154	946 973	858 883	753 774	630 648	561 577	487 500	386 397 408	830 854	751 772	654 673	543 558	479 493	410 422	319 328	81 83	7 2,6
85 90	156 158	1000	907 932	796 817	666 684	593 609	514 528	419	879 903	794 816	692 711	574 590	507 521	434 446	337 347	85 87	
95 2,00	160 162	1054	956 981	839 860	702 720	625 642	542 556	430 442	9 ² 7 95 I	838 860	730	606	535 549	458 470	356 365	90	0,125, wenn c
10 20	166 170	1136 1190	1030	903 946	756	674 706	584 612	464 486	1000	904 947	749 787 825	653 684	577 605	494 518	383	97 101	183
30 40	174 177	1244	1128	989 1032	792 828 864	738 770	639 667	508 530	1097	991	864 902	716 748	633	542 566	42I 439	106 110	0
2,50	181	1352	1226	1075	900	802	695	552	1194	1079	940	780	689	590	458	115	
60 70	185 188	1406 1460	1275	1118	936 972	866	723 751	574 596	1242	1123 1167	978 1016	811 843	717 745	614	476 495	120 124	bei . 1/1
80 90	192 195	1514 1568	1373 1422	1204	1008	898 930	778 806	618 640	1339 1388	1211	1055	875 906	773 801	662 686	514 532	129 133	9,2
3,00 10	198 202	1622 1676	1472 1521	1290 1333	1081	962 995	834 862	663 685	1436	1298 1342	1131	938 969	829 857	710 734	551 569	138 143	IIV
20 30	205 208	1731 1785	1570	1376	1153	1027	890 917	707 729	1533 1582	1386 1430	1207	1001	885 913	758 782	588 607	147 152	5
40	211	1839	1668	1462	1225	1091	945	751	1630	1474	1284	1065	941	806	625	156	0,6 (exact 0,4 bis 0,3),
3,50 60	214	1893 1947	1717	1505 1548	1261		973 1001	773 795	1679 1727	1518	1322	1096	969 997	830 854	662	161 166	bis
70 80	220 223	2001 2055	1815	1634	1333	1219	1029	817	1776	1605 1649	1398	1160	1025	878 902	681 700	170 175	4,0
90 4,00	226	2109	1914	1677	1405	1251	1084	861 883	1873	1693	1475	1223	1801	926	718	179 184	exac
10 20	232 235	2217 2271	2011	1763 1806	1477	1315		905	1070	1780	1551	1286	1137	974	755	189 193	9'0
30 40	237 240	2325	2109 2159	1849	1549 1585	1380	1195	950 972	2067	1868	1627 1666	1350	1193	1022	792 811	198 202	bis
4,50	243	2434	2208	1935	1621	1444	1251	994	2164	1956	1704	1413	1249	1070	830	207	e'0 =
60 70	246	2488 2542	2257 2306	1978 2021	1657 1693	1476	1279	1016	2212 2261	2000	1742	1445	1305	1094	848 867	212	3 C''' =
80 90	251 253	2596 2650	2355 2404	2064 2107	1729	1540	1334 1362	1060	2309 2358	2088	1818	1508 1540	1333	1142	904	221 225) %
5,00 20	256 261	2704 2812	2453 2551	2150 2236	1801 1873	1604 1668	1390 1446	1104	2406 2503	2175	1895	1571 1635	1388	1189	923 960	230 239	
40 60	266 271	2920 3028	2649 2747	2322 2408		1733	1501	1193	2600 2697	2350 2438	2048 2124	1698 1761	1500 1556	1285	997	248 258	
80	276	31 37	2845	2494	2089	1861	1612	1281	2794	2526	2200	1825	1612	1381	1071	267	
6,00 20	281 285	3244 3353	3041		2161 2233		1668 1724	1325 1369	2891 2988	2614 2701	2277 2353	1888	1668	1429 1477	1146	276 285	
40 60	290 294	3461 3569	3139 3237	2752	2305		1779 1835	1413	3085 3182		2430 2506	2015 2078	1780 1836	1525	1183	294 304	
80 7,00	299 303	3677 3785	3336	2924	2449 . 2521	2182 2246	1890 1946	1502	3 ² 79 3376	2964 3052	2582 2650	2142	1892	1621	1257	313 322	
i					-	-			33/0	1 3032	. 2009		740	,	95		
ohne	md <i>N</i> " <i>N</i> =	1 0,96	0,95	0,94	0,93	0,92	0,91	0,89			Ci' und	C ₆ " si	ehe S. 7	a.		1	

Sehr grosse Eincylinder-Condensations-Maschinen. (Zunächst mit Dampfhemd).

Abs. Adm. Sp. p = 7 Kgr. od. Atm.

ne iche	3ser			Fül	lun				= 7			lun	g /	;		Subtr.	
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07			0,20	0,15	0,125	0,10	0,07		Compr. Lstg.	C''' u.C,
→ ₩ O	D D	In	dicirte	Leist	ung N	in P	erdekr	aft		Netto-	Leistur	$ng \frac{N_n}{c}$	in Pfe	erdekra	ft	pro c=1 m	
Qu.Met.	Centm.								engesc					,		Pfdk.	Kgr.
1,00 05	115 117	531 557	465 489	390 410	348 365	302 317	240 252	194 204	460 483	400 421	333 350	294 309	252 265	197	155	51 54	
10 15	120 123	584 610	512	429 449	383 400	332 347	264 276	214 224	507 531	44 I 462	367 384	325 340	278 291	217	171	56 59	
20	125	637	559	468	417	362	288	233	554	483	401	355	304	237	187	61	
1,25 30	128 131	663 690	582 605	488 507	435 452	377 392	300 312	243 253	578 602	503 524	418 435	370 385	317 330	247 257	195 203	64 66	
35 40	133 135	716 743	629 652	527 546	470 487	407 422	324 336	262 272	625 649	544 565	452 469	401 416	343 356	267 278	211 219	69 71	
45	138	769	675	566	504	438	348	282	673	586	486	43I	369	288	227	74	
1,50 55	140 143	796 823	698 721	585 605	522 539	452 468	360 372	292 301	696 720	606 627	504 521	446 461	382 395	298 308	235 243	77 79	
60 65	145 147	849 876	745 768	624 644	556 574	483 498	384 396	311 321	744 767	648 668	538 555	476 491	408 421	318 328	251 259	82 84	
70 1,75	149 151	902	791	663 683	591	513 528	408	330	791 815	689	572	507	434	338	267	87	
80	151 154	929 955	815	702	609 626	543	420 432	340 350	839	709 730	589 606	522	447 460	349 359	275 283	89 92	2,7
85 90	156 158	982 1008	861 885	722 741	643 661	558 573	444 456	360 369	862 886	751 771	641	552 567	473 486	369	291 299	94 97	11,0
95 2,00	160 162	1035	908 931	761 780	678 696	588 603	468 480	379 389	933	792 812	658 675	583	499 512	389	307	100	Wenn
10 20	166 170	1115	977 1024	819 858	730 765	633 664	504 528	408 428	933 981 1028	854 895	709 744	597 628 658	538	420 440	331 347	107 112	
30 40	174	1221	1071	897	800	694 724	552	447	1076	937 978	778	689	591 617	461 481	363	117 123	: 0,10,
2,50	177 181	1274	1117	936 975	835 869	754	576 600	467 486	1171	1019	813 847	719	643	501	379 395	128	$=\frac{1}{1}$
60 70	185 188	1380 1433	1210	1014	904 939	784 814	624 648	506 525	1219 1266	1061	981	780 811	669	522 542	412	133 138	bei
80 90	192 195	1486 1539	1303 1350	1092	974	845 875	672 696	544 564	1314 1361	1144	950 985	841 872	721 747	563 583	444 460	143 149	8,8
3,00	198	1593	1396	1170	1043	905	720	583	1409	1227	1019	902	774	603	476	158	11 7
10 20	202 205	1646 1699	1443	1209	1078	935 965	744 768	603 622	1456 1504	1268 1309	1054	932 963	800 826	623 644	492 508	158 163	5
30 40	208 211	1752 1805	1536 1582	1287 1326	1148	995 1026	792 816	642 661	1552 1599	1351 1392	1122	993 1024	852 878	664	524 540	169 174	0,3),
3,50 60	214	1858	1629	1365	1217	1056 1086	840 864	680	1647	1434	1191	1054	904	705	556	179 184	o sic
70	217 220	1911	1675	1404	1252	1116	888	700 719	1694 1742	1475	1226	1085	930 956	725 746	572 588	189	0,4 bis
80 90	223 226	2018 2071	1768	1482 1521	1322 1356	1146	912 936	739 758	1790	1558	1294	1146	1009	766 787	604 620	194 199	act (
4,00 10	229 232	2124 2177	1862 1908	1560 1599	1391 1426	1206 1237	960 984	778 797	1885 1932	1641 1682	1363 1398	1206	1035	807 827	636 652	204 209	(exact
20 30	235 237	2230	1955	1638	1461	1267	1008	817 836	1980	1724	1432	1267	1087	847 868	668	215 220	9′0 s
40	240	2283 2336	2048	1716	1495 1530	1327	1032	855	2027	1807	1467	1298 1328	1113	888	700	225	0,8 bis
4,50 60	243 246	2389 2442	2094 2141	1755 1794	1565 1600	1357 1388	1080	875 894	2123	1848 1889	1535	1359	1165	909	717	230 235	0 =
70 80	248 251	2495 2549	2187 2234	1833		1418	1128	914 933	2218 2265	1931	1604 1639	1420 1450	1218 1244	949 970	749	240 245	ؠؙۣڒؙۣ
90	253	2602	2280	1911	1704	1478	1176	952	2313	2014	1673	1481	1270	990	781	250	
5,00 20	256 261	2655 2761	2327 2420	1951 2029	1739 1808	1508 1569	1200	972 1011	2360 2456	2055	1708	1511	1296	1010	797 829	255 266	
40 60	266 271	2867 2973	2513 2606	2107	1878	1629 1689	1296 1344	1050	2551 2646	2221	1845	1633 1694	1401	1092	861 893	276 286	
80	276	3079	2699	2263	2017	1750	1392	1127	2741	2387	1983	1755	1505	1173	925	296	
6,00 20	281 285	3186 3292	2792 2886	2341 2419		1810	1441	1167	2836 2932	2470 2553	2051	1815	1558	1214	957 989	307 317	
40 60	290 294	3398 3504	2979 3072	2497 2575	2225	1931	1537 1585	1244	3027 3122	2636 2718	2189	1937	1662	1295	1021	327 337	
80 7,00	299 303	3610 3717	3165	ì	2364 2434		1633	1322	3217	2801	2327	2059	1767	1377	1086	347 858	
1	nd N=	1	3250 1	1 2/31	· - 4 34	1	1	1 1	33,2						,		
obne "	1				0,92				I		Ci' und	l C _i " si	the S. 7	2.		l	İ

Sehr grosse Eincylinder-Condensations-Maschinen. (Zunächst mit Dampfhemd.)

ame	cn- lesser			Fül	lur	$g \frac{1}{7}$	1				Fü:	llur	ng /	ţ	,	Subtr.	
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,25	0,20	L	0,125		0,07	0,05	Compr. Lstg. pro	C," u
O Qu.Met.	D Centm.	In	dicirte	Leisti	ing N	in P		aft r Kolt				$g \frac{N}{c}$	in Pfe	rdekrai	ît	c≡1 m. Pfdk.	Kg
1,00	115 117	611 642	536 563	450	402 422	349 366	279	226 238	531 558	463 487	386 406	342 360	294 310	23I 242	183	61 64	
05 10 15	120 123	672 703	590 617	473 495 518	442 462	384 401	293 306 320	249 260	586 613	535	426 446	377 395	325 340	254 266	193 202 211	67 70	
20 1,25	125 128	734 764	643 670	540 563	482 502	419 436	334 348	272 283	668	559 583	465 485	412	355 370	278 290	221	73 76	
1,25 30 35	131 133	795 825	697 724	585 608	522 542	453 471	362 376	294 306	695 723	607 631	505 525	448	386 401	302 314	240 249	79 82	
40 45	135 138	856 887	75 i 777	630 653	562 583	488 506	390 404	317 328	750 778	655 678	545 565	483 500	416 431	326 338	258 268	85 89	
1,50 55	140 143	917 947	804 831	675 698	602 623	523 541	418 432	340 351	805 832	702 726	585 604	518 536	446 461	349 361	277 287	92 95	
60 65	145 147	978 1008	858 885	720 743	643 663	558 576	446 460	362 374	859 886	750 774	624 644	553 571	476 492	373 385	296 306	98 101	
70	149 151	1039	911	765 788	683	593	473	385	914	798 822	664	589	507	397	315	104	00
1,75 80 85	154	1070	938 965	810	703 723	610 628	501	396 407	941 968	845	684 704	606	522 537	409 421	324 334	107 110	II
85 90 95	156 158 160	1131	992 1019	833 855 878	743 763	645 663	515 529	419	1023	869 893	724 744	659	552 568	433 444	343 353 362	113	;
2,00	162	1192	1045	900	783 803	680 698	543 557	441 453	1050	917 941	764 783	677	583 597	456 468	302	119 122	
10 20	166 170	1283 1345	1126	945 990	843 884	733 767	585 613	475 498	1133	989	823 863	730	597 628 658	492 516	391 410	128 134	010
30 40	174 177	1406 1467	1233	1035	924 964	802 837	641 668	521 543	1243	1085	903 943	801 836	689 719	540 563	429 448	140 147	l
2,50 60	181 185	1528 1589	1340	1125	1004	872 907	696 724	566 589	1353	1181	983 1023	871 907	750 780	587 611	467 486	153 159	, 1,
70 80	188 192	1650	1394	1215	1084	942	752	611	1463	1277	1063	942	811	635	505	165]
90	195	1711	1501	1305	1125	977	780 808	634 656	1518	1325	1102	978	841 872	659	524 543	171 178	0
3,00 10	198 202	1833 1894	1608 1662	1350 1395	1205	1047 1082	836 864	679 702	1628 1683	1420	1183	1048	933	706 730	561 580	183 189	1 2
20 30	205 208	1955 2017	1715	1440 1485	1325	1117	919	724 747	1738	1516 1564	1262 1302	1119	963 994	754 778	599 618	195 202	1
40 3,50	211 214	2078	1823	1530	1366	1186	947	770	1848	1612	1342	1190	1024	802 826	637	208	و. ا
60 70	217 220	2200 2261	1930 1983	1620	1446 1486	1256 1291	1003	792. 815 837	1958	1708 1756	1422 1462	1261	1085	850 874	675 694	220 226	3
80 90	223 226	2322 2383	2037 2091	1710 1755	1526 1567	1326 1361	1059	860 883	2068 2123	1804 1852	1502 1542	1332	1146	898 922	713 732	232 238	400
4,00 10	229 232	2444 2505	2144 2198	1800 1845	1606 1647	1396 1431	1114	906	2177 2232	1900	1582 1622	1402	1207	945	751 770	244 250	OF (evect 0.4 his 0.8)
20 30	235 237	2567 2567 2628	2252	1890	1687	1465	1170	951	2287	1996	1662	1438	1237	969	789 808	257	P.ie
40	240	2689	2359	1980	1727	1535	1198	973 996	2342 2397	2044	1702 1742	1509	1298	1017	827	263 269	7
4,50 60	243 246	2750 2811	2412 2466	2025 2070	1807	1570	1254 1282	1019 1041	2452 2507	2140	1782 1821	1579 1615	1359 1390	1065 1088	846 865	275 281	1
70 80	248 251	2872 2933	2520 2573	2115 2160	1888	1640 1675	1309 1337	1064 1086	2562 2617	2236 2284	1901	1650 1686	1420 1451	1112	884 903	287 293	1,0
90 5,00	253 256	2994 3055	2627	2205	1968	1710	1365	1109	2672 2727	2332 2380	1941	1721	1481	1160	922	299 305	
20 40	261 266	3178 3300	2788	2340 2430	2088	1814	1448 1504	1177	2837 2947	2476 2572	2061	1827	1572	1231	978	318 330	
60 80	271 276	3422	3002		2249 2330	1954	1560	1268	3057 3167	2667 2763	222I 230I	1969	1694	1327	1054	342 354	
6,00	281 285	3667	3217	2700	2410	2093	1671	1 358	3277	2859	2381	2111	1816	1422	1130	367	
20 40	290	3789 3911		2880	2570	2163		1404	3387 3497	2955 3051	2461 2541	2181 2252		1518	1168	379 391	
60 80	294 299		3538 3645		2651	2303 2373	1838 1894	1494	3607 3717	3147 3243	2621	2323	1999 2060	1565	1244	403 415	
7,00	303	4278	3753	3150	2811	2442			3827	3339	2781	2465	2121	1661	1320	428	

Sehr grosse Eincylinder-Condensations-Maschinen. (Zunächst mit Dampfhemd).

Abs. Adm. Sp. p = Kgr. od. Atm.

ine Eche	D-	Füllung // Füllung // Füllung // O,25 0,20 0,15 0,125 0,10 0,07 0,05 0,25 0,20 0,15 0,125 0,10											; ;		Subtr.		
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- urchmes	0,25	0,20		L		l	<u> </u>		L	L	L		L		Compr. Latg. pro	C;" u.C,
0	D D	In	dicirte	Leist	ung A	in P	ferdekı	raft	1	Netto-	Leistun	g N	in Pfe	rdekraf	t	c=1 m	
Qu.Met.	Centm.					pro 1	Mete		engesc		gkeit	, 		1		Pfdk.	Kgr.
1,00 05	115 117	691 726	607 637	510 536	455 478	396 416	317 333	258 271	602 633	526 554	439 462	390 410	336 353	264 278	211 222	71 75	
10 15	120 123	760 795	667 698	561 587	501 524	436 456	349 365	284 297	664 695	581 608	484 507	430 450	371 388	292 305	233 244	78 82	
20	125	830	728	612	547	475	381	310	726	635	530	470	405	319	255	86	
1,25 30	128 131	864 899	758 789	638 663	570 592	495 515	397 412	323 336	757 788	662	552 575	490 510	422 440	332 346	266 276	89 93	
35 40	133 135	933 968	819 849	689 714	615 638	535 555	428 444	349 362	819 850	716 743	597 620	530 551	457 474	360 373	287 298	96 100	
45	138	1003	879	740	661	574	460	375	881	770	643	571	492	387	309	103	
1,50 55	140 143	1037	910 940	765 790	683 706	594 614	476 491	388 401	913	798 825	665	591 611	509 526	401 414	320 331	107 111	
60 65	145 147	1106 1140	971 1001	790 816 841	729 752	634 654	507 523	413 426	975	852 879	711	631 651	544 561	428 441	342 352	114	
70	149	1175	1031	867	774	674	539	439	1037	906	756	671	578	455	363	121	انہا
1,75 80	151 154	1210 1244	1062	892 918	797 820	693 713	555 571	452 465	1068	933 960	778 801	691 711	596 613	469 482	374 385	125 128	3,0 m
85 90	156 158	1279 1313	1122	943 969	843 866	733 753	587 603	478 491	1130	987	824 846	731 751	630 648	496 509	396 407	132 136	11 /
95	160	1348	1183	994	888	773	619	504	1192	1042	869	771	665	523	418	139	١ ،
2,00 10	162 166	1382 1451	1213	1020	911 957	792 832	634 666	517 543	1223	1069	891 937	791 832	682 717	537 564	428 450	148 150	wenn
20 30	170 174	1521 1590	1335 1395	1122	1002	872 911	698 730	568 594	1348 1410	1178	982 1028	872 912	752 787	591 619	472 494	157 164	0,10,
40	177	1659	1456	1224	1093	951	761	620	1473	1287	1073	953	821	646	516	171	1 1
2,50 60	181 185	1728	1517	1275 1326	1139	990	793 824	646 672	1535 1597	1341 1396	1119	993 1034	856 891	674 701	538 560	178 186	= 1/2
70 80	188 192	1866	1638 1699	1377 1428	1230	1070	856 888	698 723	1660 1722	1450	1210	1074	926 961	728 756	582 604	193 200	ğ.
90	195 198	2005	1759 1820	1479	1321	1149 1189	920	749	1785	1559	1301	1155	995	783 810	625	207	8,4
3,00 10	202	2073 2142	1881	1530 1581	1366 1412	1228	951 983	775 801	1847 1909	1614 1668	1346 1392	1195	1030	838	647 669	214 221	IIV
20 30	205 208	2211 2281	1942 2002	1632 1683	1457	1268 1307	1015	827 853	1971 2034	1723	1437 1483	1275	1134	865 893	691 713	228 235	5 ⁻
40 3,50	211 214	2350 2419	2063	1734 1785	1548 1594	1347 1387	1078	878 904	2096 2159	1832	1528	1356	1169	920	734	242 250	5 (exact 0,8 bis 0,25),
60	217 220	2488	2184	1836	1639	1426	1141	930	2221	1941	1574	1397	1239	947 975	756 778	257	bis 0
70 80	220 223 226	2557 2626	2245 2306	1887 1938	1685	1466	1173 1205	956 982	2283 2346	1995 2050	1665	1477	1274	1002 1030	800 822	264	8,0
90 4,00	226 229	2695 2764	2367 2427	1989 2040	1776	1545 1585	1236	1007	2408 2470	2104	1756	1558	1343	1057	844 865	278	xact
10 20	232 235	2833	2488	2091	1867	1624	1300	1059	2533	2213	1846	1638	1413	1111	887	292	ا ق
30	237	2903 2972	2548 2609		1958	1704	1332 1363	IIII	2658	2322	1937		1482	1166	932	307	bis 0,
40 4,50	240 243	3041	2670 2730	2244 2295	2004	1743	1395	1137	2720 2782	2377 2431	1983	1760	1517	1194	954 976	314	0,6 b
60	246 248	3179	2791	2346	2095	1822 1862	1458	1188	2845	2486	2074	1840	1587	1248	998	328 335	l II
70 80	251	3248 3317	2852	2448	2140	1902	1490 1522	1214	2907 2970	2540 2595	2119	1881	1621	1276	1020	342	". "
90 5,00	253 256	3386 3455	2973 3034		2231 2277	1941	1553 1585	1266	3032 3094	2649 2704	2255	1962	1691	1331	1063	349 357	
20 40	261 266	3594 3732	3155 3276	2652	2368	2060	1649	1344	3219	2813	2346	2082	1795	1412	1127	371 385	
60	271	3870	3398	2754 2856	2459 2550	2139	1712	1395	3344 3469	3031	2437 2528	2244		1467	1171	399	
80 6,00	276 281	4147	3519 3640		2641 2733	2298 2377	1839	1498	3593 3718	3140	2619 2710	2324	2004	1576	1259	413 428	
20 40	285 290	4285 4423	3762	3162 3264	2824	2456	1966	1602	3843	3358	2801 2892	2486 2566	2143	1686	1346	442 457	
60	294	4561	4004	3366	3006	2536 2615	2092	1705	3968 4093	3576	2983	2647	2213	1741	1433	471	
7,00	299 303	4 6 99 4 83 8	4126	3468 3570	3097 3188	2694 2773	2156	1757	4217 4342	3685	3074	2728	2352	1850		485	
mit Hem	i	1	1	1	1	1	1	1	'	/ 1					_		
ohne "	<i>N</i> =	0,95	- 1			0,91	0,89	0,87	ı		C. unc	l C _i " si	en e 15. 7	υ.		ı	, ,

Sehr grosse Zweicylinder-Condens.-Maschinen (mit Doppelsteuerung und Dampfhemd).

Abs. Adm. Sp. p = 4 Kgr. od. Atm.

che	ser		F	üllı	ung	1. (re	_		= 4			ung	<i>l,</i> (r	educ.)		Subtr.	
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,25			0,125	0,10	0,07	0,05	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	Compr. Lstg.	C,"u. C,
N €	<u> </u>	In	dicirte	Leist	ung N	in P	ferdekr	aft	1	Netto-	Leistun	g N.	in Pfe	rdekraf	t	c = 1 m	l
	Centm.					pro 1	Mete	r Kolb	engesc	hwindi	gkeit					Pídk.	Kgr.
1,00 05	115 117	264 277	230 242	19I 200	168 177	144 151	111	85 90	22I 232	191 201	155	135 142	113	83 87	60 63	13 13	i
10 15	120 123	290 303	253 265	210	185 194	158 165	122 127	94 98	244 255	210 220	171	149 156	124	91 96	66 6 9	14 14	
20 1,25	125 128	316 330	276 288	229	202	172	133	103	266 278	230 240	187	163	136	100	72 75	15 16	
30 35	131 133	343 356	299 311	248	219 227	187	144	111	289 301	250 259	203 211	177	147	108	79 82	16 17	1
40 45	135 138	369 382	322 334	267 276	236 244	201 208	155	120	312 323	269 279	219	191	159	117	85 88	18 18	
1,50	140	395	345	286	252	215	166	128	334	289	235	204	171	125	91	19	1
55 60	143 145	409 422	357 368	296 305	261 269	223 230	171	132 137	346 357	299 309	243 251	211	176	130	94 97	19 20	
65 7 0	147 149	435 448	380 391	315 324	278 286	237 244	182 188	141	369 380	319 328	259 267	225	188	138	100	21 21	.i.
1,75 80	151 154	461 475 488	403 414	334 343	294 303	251 259	193 199	149 154	391 403	338 348	275 283	240	200 205	147 151	106	22 23	12,
85 90	156 158	488 501	426 437	353 362	311 320	266 273	204	158 162	414 426	358 368	291	253 260	211	160	113	23 24	
95 2,00	160 162	514 527	449	372 381	328	280 287	215	167	437 448	377 387	307	267 274	223	164 168	119	24	wenn,
10 20	166 170	554 580	483 506	400	353 370	302 316	232 243	179	471 494	407 427	33I 347	288 302	240 252	م ا	128 134	26 28	0,195,
30 40	174 177	606 633	529 552	438 457	387 404	330 345	254 265	196 205	517	447 466	363 380	316	264 275	193	140 146	29 30	H
2,50 60	181 185	659 685	575 598	477	421 438	350	276 287	213 222	562 585	486 506	396 412	344 358	287 299	210	153 159	31 38	bei 1/
70 80	188 192	712 738	621 644	496 515	454	388⋅	298	231	608	525	428	372 386	311 322	228	165	34 35	8,8
90	195	765	667		471 488	402 417	309 320	239 248	654	545 565	444 460	400	334	245	177	36	000 V
3,00 10	198 202	791 817	690 713	572 591	505	431 445	331 342	256 264	677 699	585 605	476 492	414 428	345 357	253 262	184	38	5
20 30	205 208	844 870	736 759	610	538 555	460 474	353 364	273 281	722 745	624 644	518	442 456	369 380	270	196 202	40 42	
40 3,50	211 214	896 923	782 805	648	572 589	488 503	375 386	290 298	768 791	664	550	470 484	392 404	287 296	208	48	bis 0
60 70	217 220	949 976	828 851	687	606 622	517 532	397 408	307 315	814 837	703 723	582 599	498 512	415 427	305	221	45	4.0
80 90	223 226	1002 1028	874 897	725 744	639	546 560	419	324 332	859 882	743 763	615 631	526 540	439 451	322 330	233 239	48 49	exact
4,00 10	229 232	1054 1081	921 944	763 782	673 690	574 589	442 453	341 350	905 928	782 802	637 653	553 567	462 473	339 347	246 252	50 51	0,5 (exact 0,4 bis 0,8),
20 30	235 237	1107	967 990	801 820	707	603	464 475	358 367	951	822 842	669 685	581 595	485	356 364	258 264	53 54	bis
40	240 243	1160	1013	839	740	632	486	375	996	861 881	701	609 623	509 520	373 381	270 277	55 57	8′0 =
4,50 60 70	246 248	1213	1036 1059 1082	858 877 896	757	646 661	497 508	384 392	1019 1042 1065	901 921	717	637	532	390 399	283 289	58 59	پ ر" =
80 90	251 253	1266	1105	916	791 808 824	675 690 704	519	401 409 418	1088	940 960	749 765 781	665 679	555	407	295 301	61 62	Ä
5,00	256	1318	1151		841	718	541 552	427	1134	980	797	693	578	424	308	63	
20 40	261 266	1371 1424	1197	992 1030	875 9 0 9	747 776	574 596	444 461	1179	1019	829 861	721 749	602	458	320 332	65 68	
60 80	271 276	1476 1529	1289	1068	942	804 833	618	478	1316	1138	926	777 804	648	476 493	345 357	70 7 8	
6,00 20	281 285		1381	1144	1010	862 890	662 685	512 529	1362 1408	1177	958 990	832 860	695 718	510 527	370 382	75 78	
40 60	290 294	1687		1220		919 948	707 729	546 563	1453	1256 1296	1022	888 916	741 765	544 561	394 407	80 83	
80 7,00	299 303	1792	1565	1296	1144	976	751	580	1545	1335	1086	944	788 812		419	85 88	
		, -	1611		1178	1005	773	597				•					nax.) +
*N _t od.N	(min.)=	0,96			: 0,95 cheizten			0,90	1,05			l 1,06 heiztem)			1 -,12	1 - 27 (1	/

Sehr grosse Zweicylinder-Condens.-Maschinen (mit Doppelsteuerung und Dampfhemd).

Abs. Adm. Sp. p = 41/2 Kgr. od. Atm.

. 2	5		r.	11	ng					2 Kgr.			1, .			l	i i
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmess er	0,25	0,20	T	0,125		0,07	0,05	0,25	0,20		0,125	0,10	0,07	0,05	Subtr. Compr.	
Wir	Ko Durci		<u></u>	<u> </u>	<u> </u>			L			L	L_`	L	L	L <u>.</u>	Lstg. pro	C_i''' u. C_i
O Qu.Met.	D Centm.	10	dicirte	Leist	ung c		~		engesc			$g \frac{N_a}{c}$	n Pier	dekrat	t 	c=1 m Pfdk.	Kgr.
1,00	115	299	262	217	192	164	127	99	252	218	178	156	131	97	71	14	I Aug.
05 10	117 120	314 329	275 288	228 239	202 211	173	133 139	104 108	265 278	230 241	188	164 172	137	102	75	15 16	
15 20	123 125	344 359	301 314	250 261	22I 230	189	146 152	113	29 I 304	252 263	206 215	180	151	112	79 83 86	17 17	
1.25	128	373 388	327	272	240	205	158	123	317	275 286	224	196	164	122	90	18	
30 35	131 133	388 403	340 353	283 293	250 259	214	165	128 133	330 343	286 297	234 243	204 212	171 178	127	94 97	19 19	
40 45	135 138	418 433	366 379	304 315	269 278	230 238	177	138 143	356 369	308 320	252 261	220 228	184	137 142	101	20 21	
1,50	140 143	448	392	326	288	246	190	148	382	331	270	236	198	146	108	22	
55 60	145	463 478	405 418	337 347	297 307	255 263	196 203	153 158	395 408	342 353	279 289	244 252	205	151	112	22 23	
65 70	147 149	493 508	432 445	358 36 9	317 326	27 I 279	209 215	163 168	421 434	365 376	298 307	260 268	218 225	161 166	119	24 24	n.
1,75 80	151 154	523 538	458 471	380 391	336 345	287 295	222 228	172 177	447 460	387 398	316 325	276 284	231 238	171 176	127 130	25 26	2,2
85 90	156 158	553 568	484 497	402 413	355 365	304 312	234 241	182 187	473 486	410 421	335 344	292 300	245 252	181 186	134 138	26 27	11,0
95	160	583	510	424	374	320	247	192	499	432	353	308	258	191	142	28	Wenn
2,00 10	162 166	598 628	523 549	434 456	384 403	329 345	253 266	197 207	512 538	443 466	362 380	316 332	265 279	196 206	145 152	29 30	-
20 30	170 174	658 687	575 602	478 500	422 441	361 378	279 291	217 227	564 590	489 511	399 417	348 364	292 306	216 226	160 167	32 33	0,126,
40	177 181	717	628 654	521	461 480	394	304	236	616 642	534	436	380	319	236 246	175 182	35 36	$=\frac{l}{l}$
2,50 60	185 188	747 777	680	543 565	499 518	411 427	317 329	247 256	668	556 579	454 473	396 412	333 346	256 266	189	37	bei
70 80	192	807 837	706 732	586 608	537	444 460	342 355	266 276	694 720	602 624	491 510	428 445	360 373	276 286	197 204	89 40	8,7
90 3,00	195 198	867 897	759 784	630 651	557 576	476 493	367 380	286 296	747 773	647 669	528 547	461 477	386 400	296	212 219	42 43	11 7
10 20	202 205	927 957	811 837	673 695	595 614	509 526	393 405	306 316	799 825	692 715	565 584	493 509	413 427	306 316	226 234	45 46	c_{i}
30 40	208 211	987 1016	863 889	716 738	633 652	542 559	418 431	326 335	85 i 877	737 760	602 62 1	525 541	441 454	326 336	24I 248	47 49	0,3),
3,50	214	1046	915	760	672	575	444	345	903	782	639 658	557	468	346	256	50	bis
60 70	217 220	1076	941 967	781 803	691 710	591 608	456 469	355 365	929 955	805 828	676	573 589	481 495	356 366	263 271	52 53	0,4
80 90	223 226	1136 1166	994 1020	825 847	729 748	624 641	482 494	375 385	981 1007	850 873	694 713	606 622	508 522	376 386	278 285	5 <u>4</u> 56	(exact
4,00 10	229 232	1196 1226	1046	868 890	768 787	657 674	507 519	394 404	1033	896 918	731 750	638 654	536 549	396 406	293 300	58 59	0,5 (
20 30	235 237	1256	1098	912	806 825	690	532	414	1086	941	768 787	670 686	563	416 426	308 315	60 62	bis 0
40	240	1285	1124	933 955	844	706 723	545 558	424 434	1112	963 986	805	702	576 59 0	436	322	68	0,8 1
4,50 60	243 246	1345 1375	1177 1203	977 999	864 883	739 756	570 583	444 454	1164 1190	1009 1031	824 842	718 734	603 617	446 456	330 337	65 66	11
70 80	248 251	1405	1229	1020 1042	902	772 788	596 608	464 474	1216 1242	1054	861 879	750 767	630 644	466 476	345 352	67 69	2C,'''
90	253	1465	1282	1064	940	805	621	484	1268	1099	898	783	657	486	359	70	
5,00 20	256 261	1495 1554	1360	1085	959 998	821 854	633 659	493 513	1347	1122	916 953	799 831	671 698	496 516	367 381	7 <u>9</u> 75	
40 60	266 271	1614 1674	1412	1172	1036	887 920	684 710	533 552	1399 1451	1212	989 1026	863 895	725 752	536 556	396 411	78 80	
80 6,00	276 281	1734	1517	1259	1113	953 b	735 760	572	1503	1302 1348	1063	928	779 806	576 596	426 441	88 86	
20 40	285 290	1794	1621	1346	1190	1019	785	592 611	1608	1393	1137	992	833 860	616 636	455	89	
60	294	1913	1726		1228	1051	811 836	631	1660	1438	1211	1056	887	656	470 485	95	
7,00	299 303	2033	1778	1476	1305	1117	861 887	690	1764	1528		1089	914 941	676 696	514	98 101	
Nod.N.				-	0,95	•	•		1			1,06				- N (0	18x.) †
0 '		''•			heizten)			. ,,,	I			heiztem)				l .	u

 C_{i}' und C_{i}'' nebst $\frac{v}{V}$ siehe S. 82.

Sehr grosse Zweicylinder-Condens.-Maschinen (mit Doppelsteuerung und Dampfhemd).

Abs. Adm. Sp. p = 5 Kgr. od. Atm.

ne iche	- 12 E		F	üllı			.dm. Sp educ.)	-			üll		₹ (re	educ.)		Subtr.	
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,20		0,125		0,07	0,05	0,04		<u> </u>	0,125			0,05	L	Compr. Lstg.	C," u. (
0	<u>P</u>	In	dicirte	Leistu	$ng \frac{N_i}{c}$						Leistun	$g \frac{N_a}{c}$	n Pfer	dekraf	t	c = 1 m	
	Centm.			1 ()	- 0-		Meter						l		6-	Pídk.	Kgr.
1,00 05	115 117	293 307	244 256	216 226	185	143 150	112	95 100	246 259	202 212	176	149 156	111	83 87	67 71	16 17	
10 15	120 123	322 336	268 280	237 248	203	165	123	104	271 284	223 233	195 204	164 171	122	91 95	74 78 81	18 18	
20 1.25	125 128	35 I 366	292 305	259 270	222	172	134 140	114 118	297 309	243 254	213	179 187	134	100 104 108	85	19 20	
1,25 30 35	128 131 133	380 395	317 329	280 291	240 249	186 193	145 151	123 128	322 335	264 275	231 240	194 202	145 151	108	88 92	21 22	
40 45	135 138	409 424	34 I 35 3	302 313	258 268	200	157 162	132 137	347 360	285 295	249 258	210 217	156 162	117	95 99	22 23	
1,50 55	140 143	43 9 45 3	365 377	323 334	²⁷⁷ 286	215 222	168 173	142 147	372 385	306 316	267 276	225 233	168 174	125 120	102	24 25	
60 65	145 147	468 483	390 402	345 356	295 305	229 236	179	152 156	398 411	326 337	285 294	240 248	179 185	134 138	109	26 26	
70	149	497	414	366	314	243	190	161	423	347	304	256	191	142	116	27	2,8 m
1,75 80	151 154	512 526	426 438	377 388	323 332	250 257	196 201	166	436 449	358 368	313	263 271	196 202 208	146 151 155	123	28 29 30	
85 90 95	156 158 160	541 556	451 463	399 410	341 351 360	264 272	207 212 218	175 180 185	461 474	378 389	331 340	279 286	214 219	155 159 163	130	30 30 31	
2,00 10	162	570 585	475 487	420 431	369	279 286	224	190	487 499	3 99 4 09	349 358	294 301	225	168	137	82	0,10, wenn c
20	166 170	614 644	511 536	453 474	388 406	300 315	235 246	199 208	524 550	430 451	376 394	317 332	236 248	176 185	144	34 35	: 0,10
30 40	174 177	673 702	560 585	496 517	425 443	329 343	257 268	218 227	575 601	472 493	413 431	348 363	259 271	193 202	158 165	37 38	= 1/7
2,50 60	181 185	731 761	609 633	539 560	462 480	358 372	279 291	237 246	626 652	514 535	449 467	378 394	282 294	210 219	172	40 42	þei.
70 80	188 192	790 819	658 682	582 604	499 517	386 401	302 313	256 265	677 703	556 577	486 504	409 425	305	227 236	186	43 45	ઝ
90	195 1 9 8	848 878	706 730	625 646	535 554	415 429	3 ² 4 335	275 284	728 754	598 618	522 540	440 455	328 340	244 253	200	46 48	ΠN
3,00 10 20	202	907 936	755 779	668 690	573 591	444 458	346 358	294 303	779 804	639 660	559 577	47I 486	351 363	261 270	213 220	50 51	S
30 40	205 208 211	965 995	803 828	711	610 628	472 486	369 380	313 322	830 855	681 702	595 613	501 517	374 386	278 287	227 234	53 54	0,5 (exact 0,4 bis 0,3),
3,50 60	214 217	1024 1053	852 877	754 776	647 665	501	391 402	332 341	881 906	723 744	632 650	532 548	397 409	295 304	241 248	56 58	bis
70	220 223	1082	901 925	797 819	684 702	529	414 425	351 360	932	765 785	668	563 578	420 432	312 321	255 262	59 61	act 0
80 90	226	1141	950	84ó 862	721	544 558	436	370	957 982	806	705	594	443	329	269 276	62	ex (ex
4,00 10	229 232	1170	974 998	883	739 757	572 587	447 458	379 389	1008	827 848	723 741	609 624	454 466	338 347	283	64 66 67	. 100
30 40	235 237 240	1229	1023	905	770 794	615	469 481	398 408	1059	869 890 911	759	655 670	477 489	355 364	290 297 304	69 70	0,7 b
4,50	240 243	1316	1071	948 970	813 831	630 644	49 ² 503	417	1135	932	814	670 686	500	372 381	311	72	Н
60 70	246 248	1346	1120	1013	850 868	658	514 525	436 446	1186	952 973	832	701	523 535	389 398	318 325	74 75	,,, ,,
80 90	251 253	1404	1169	1034	887 905	687 701	537 548	455 465	1212	994 1015	869 887	73 ² 747	546 558	406 415	332 339	77 78	
5,00 20	256 261	1463 1521	1217	1077	923 960	715 744	559 581	474 493	1263 1313	1036 1078	905	763 793	569 592	424 441	346 360	80 83	
40 60	266 271	1580 1638	1315		997 1034	773 801	603 626	512 531	1364 1415	1120	978	824 855	615	458 475	373 387	86 90	
80 6,00	276 281	1696 1755	1412	1250	1071	830 859	648 670	550 569	1466	1203	1051	885 916	661 684	492 509	401	98 96	
20 40	285 290	1814	1510	1336	1145 1182	887 916	693 715	588 607	1568	1287	1124	947 977	706 729	526 544	429 443	99 102	
60 80	294 299	1931	1607	1422		944 973	737	626 645	1670	1370	1197	1008	752 775	561 578	457 471	106 109	
7,00	303		_	1508			782				1270			į.	485	112	
$^{ullet}N_{ullet}$ od. N_{ullet}	(min.)—	0,96		0,95 Ohne (s				0,89	1,05		1,06 Mit (ge				1,15	N (ma	x.) †

 $C_{i'}$ und $C_{i''}$ nebst $\frac{v}{V}$ siehe S. 84.

Sehr grosse Zweicylinder-Condens.-Maschinen (mit Doppelsteuerung und Dampfhemd) Abs. Adm. Sp. $p = \frac{51}{2}$ Kgr. od. Atm.

ne iche	38 Cr		Fü	llu		,	duc.)			F ü	llu		<i>l,</i> (re-	duc.)		Subtr.	
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,20		0,125		0,07	0,05	0,04	0,20		0,125		0,07	0,05	0,04	Compr.	C,'''u.C,
> <u>%</u>	n Q	Inc	dicirte	Leistu	ng N	in Pf	erdekr	aft	:	Netto-	Leistun	g N _a	in Pfe	rdekrai	ft.	pro c=1 m	0, 0.0
Qu.Met.	Centm.								engesc							Pídk.	Kgr.
1,00 05	115 117	322 339	269 282	238 250	204 215	159 167	125 131	106	272 286	224 236	196 206	166 174	125	94 98	77 81	17 18	
10 15	120 123	355 371	296 309	262	225 235	175 183	137	117	300 314	247 259	217 227	183 191	137	103	85 89	19 20	
20	125	387	323	274 286	245	191	150	127	328	270	237	200	150	113	93	21	
1,25 30	128 131	403 419	336 349	298 310	255 266	198 206	156	133	342 356	282 293	247 257	208 217	163	118	97 101	22 23	
35 40	133 135	435 451	363 376	322 334	276 286	214	168	143	370 384	305	267 277	225 234	176	132	105	24 24	
45 1.50	138 140	467 484	390 403	345 357	29 6	230 238	181 187	154 159	398 412	328 339	287 297	242 251	182	137	113	25 26	
1,50 55 60	143 145	500 516	417 430	369 381	317 327	246 254	193 200	164 170	426 440	35 I 362	308 318	260 268	195	147 151	121	27 28	
65 70	147 149	532 548	444 457	393 405	337 347	262 270	206 212	175 180	454 468	374 385	328 338	277 285	208 214	156 161	129 133	29 30	g
1,75 80	151 154	564 580	470 484	417 429	358 368	278 286	218 224	186 191	482 496	397 408	348 358	² 94 302	221 227	166 171	137 141	31 31	2,4
85 90	156 158	596 612	497	44I	378 388	294 302	231	196	510	420	368 378	311	233 240	175 180	145 149	32 33	11,
95	160	629	511 524	453 465	398	310	237 243	207	524 538	431 443	388	319 328	246	185	153	84	wenn
2,00 10	162 166	645 677	538 565	477 500	409 4 2 9	318 334	250 262	212	553 581	455 478	399 419	336 354	253 266	190 200	156 164	35 37	0,10, 1
20 30	170 174	709 741	819	524 548	450 470	350 365	274 287	233 244	609	501 524	439 459	371 388	279 291	209 219	172 180	38 40	0 =
40 2,50	177 181	774 806	645 672	572 596	490 511	381 397	299 312	255 265	665 694	548 571	480 500	405 422	304 317	229 238	188	42 44	7
60 70	185 188	838 870	699 726	620 643	531 552	413 429	3 ² 4 337	276 287	722 750	594 617	520 541	440 457	330 343	248 258	204 212	46 47	8,1 bei
80 90	192 195	903 935	753 780	667 691	572 593	445 461	349 362	² 97 308	778 806	640 664	561 581	474 491	356 369	267 277	220 228	49 51	
3,00	198	967	807	715	613	477	374	318	834	687	602 622	508	382	287	236	52 54	C ₁ ≥
10 20	202 205	999 1032	834 861	739 762 786	634 654	493 509	387 399	329 340	863 891	710	642 663	525 542	395 407	296 306	244 252 260	56 58	
30 40	208 211	1064 1096	888 914	810	674 695	525 540	412 424	350 361	919 947	756 779	683	560 577	420 433	316 325	268	59	bis 0,3),
3,50 60	214 217	1128 1160	941 968	834 858	715 736	556 572	437 449	37 I 382	975 1004	803 826	703 724	594 611	446 459	335 345	276 284	61 63	0,4 b
70 80	220 223 226	1193 1225	995 1022	905	756 776	588 604	462	393 403	1032	849 872	744 764	628 646	472 485	355 364	300	64 66	act 0
90 4,00	226 229	1257 1200	1049	929 953	797 818	620 636	474 487	414 424	1088	895 919	785 805	663 680	498 510	374 383	308 315	68 70	0,5 (exact
10 20	232 235	1322 1354	1103	953 977 1001	838 858	652 668	499 512 524	435 446	1144	942 965	825 846	697	523 536	393	323	72	bis 0,5
30 40	237 240	1386 1418	1156	1025	879 899	683 699	537 549	456 467	1201	988	866 886	731 748	549 562	413	339 347	75 77	0,7 bi
4,50	243	1451	1210	1072	920	715	562	477	1257	1035	907	766	575	432	355	78	11
60 70	246 248	1483 1515	1237 1264	1120	940 960	731 747	574 587	488 499	1285	1058	927 947	783 800	588 601	442 451	363 371	80 82	ارً.
80 90	251 253	1547 1579	1291	1144	1001	763 779	599 612	509 520	1342 1370	1104	967 988	817 834	614 627	461 471	379 387	84 85	
5,00 20	256 261	1612 1676	1345 1398	1191	1022 1063	795 826	624 649	531 552	1398 1455	1150	1008	851 885	639	480 500	395 411	87 91	
40 60	266 271	1741 1805	1452	1287	1104 1144	858 890	674 699	573 594	1511	1243 1290	1090	920 954	691 717	519 538	427 443	9 <u>4</u> 98	
80	276	1870	1560	1382	1185	922	724	615	1624	1336	1171	988	743	558	459	101	
6,00 20	281 285	1934	1614	1477	1226	954 985	749 774	637 658	1680	1382	1212	1023	768 794	577 597	474	105 108	
40 60	290 294	2063	1721	1525	1308	1017	799 824	700	1793	1475	1334	1126	820 846	635	506 522	112 115	
80 7,00	299 303	2192	1829	1621 1668	1390	1081	849 874	721 743	1962	1568	1375	1160	872	655	538 554	119 122	
N_i od. N_i				0,95						1,06	1,06	1,07	1,09	1,12		= <i>N</i> (m	ax.)†
•		1		hne (g						+ .	Mit (gel	heiztem)	Receiv	er.		ı	

 $C_{i'}$ und $C_{i''}$ nebst V siehe S. 86.

Sehr grosse Zweicylinder-Condens.-Maschinen (mit Doppelsteuerung und Dampfhemd).

Abs. Adm. Sp. $p = \mathbf{6}$ Kgr. od. Atm.

. g	j j	_	F 6	llu		/, (red		<i>P</i> –	6 K		llu	n a	<i>I</i> , ,_,			İ	1
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	0,20		0,125		0,07		0,04	Subtr. Compr.	
Wi	Durc	<u> </u>	<u>. </u>	Leistu		L	erdekr				Leistun	L <u> </u>	<u> </u>	L	<u> </u>	Lstg. pro	C," u. C,
O Qu.Met.	D Centm.	111	uicii (e	Leistu	ug c		Mete		<u> </u>			в <u>с</u>	III 1 161			c = 1 m Pidk.	Kgr.
1,00	115	352	294	261	224	175	138	117	299	246	216	183	138	105	86	19	1
05 10	117 120	370 388	309 324	274 287	236 247	184 192	145 152	123 129	314 329	259 272	228 239	192 202	145 153	110	91 95	20 21 22	
15 20	123 125	405 423	339 353	301 314	258 269	201 210	158 1 65	135	345 360	285 297	250 261	21 I 22 I	160 167	121 126	99 104	22 23	
1,25 30	128 131	440 458	368 383	327	280 292	218 227	172	147	376	310	272 283	230	174 181	132 137	108	24 24	
35 40	133	476	397	340 353	303	236	186	153	391 406	323 335	294	239 249	188	142	117	25 26	
45	135 138	493 511	412 427	366 379	314 325	245 253	193	165	422 437	348 361	306 317	258 268	195	148	121	27	
1,50 55	140 143	528 546	442 456	392 405	336 348	262 271	207 214	176 182	452 468	373 386	328 339	277 287	210	158 164	131	28 29	
60 65	145 147	564 581	471 486	418 431	359 370	280 289	220 227	188 194	483 498	399 411	350 361	296 306	224 231	169	139 144	30 31	e.
70	149	599	500	444	381	297	234	200	514	424	37 3	315	238	180	148	32	2,5 m.
1,75 80	151 154	616 634	515 530	457 470	392 404	306 315	241 248	205 211	529 545 560	437 450	384 395	324 334	245 252	185	153 157	33 34	II N
85 90	156 158	652 669	545 559	484 497	415 426	323 332	255 262	217 223	57 5	462 475 488	406 417	343 353	259 266	196 202	161 1 6 6	35 36	wenn c
95 900	160 162	687 705	574 589	510 522	437 449	341 350	269 276	229 235	591 606	488 500	428	362 372	273 281	207	170	37 38	
2,00 10 20	166 170	740	618 648	549	471	367 385	289 303	246 258	637 668	526	439 462 484	390 409	295 309	223	184	89 41	0,10,
- 30 40	174 177	775 810	677 706	575 601	493 516	402	317	270 282	699	551 577 602	507	428	324 338	245	202 210	43 45	1 11 1
2,50 60	1 81	845 881	736	627	538 561	420 437	331 344	293	730 760	628	529 551	447 466	352	255 266	219	47	i -1,
60 70	185 188	916 951	765 795	679 705	583 606	455 472	344 358 372	305 317	791 822	653 679	574 596	485 504	367 381	277	228 237	49 51	7,9 bei
80 90	192 195	986	824 854	73 ² 75 ⁸	628 650	490 507	386 400	329 341	853 884	704 730	619 641	523 542	395 409	299 309	246 255	52 54	1 1
3,00 10	198	1057	883	784	673	525	413	352	915	755 781	663	561	424	320	264	56 58	c ₁ =
20	202 205	1092	913 942	810 836	695 718	542 560	427 441	364 375	946 977	806	686 708	580 599	438 453	331 342	273 282	60	
30 40	208 211	1162	971 1001	862 888	740 762	577 595	455 468	387 3 99	1008	832 857	731 753	618 637	467 481	353 364	291 300	62 64	8 0,2
3,50 60	214 217	1233 1268	1030	914 940	785 807	612 630	482 496	410 422	1069	883 908	775 798 820	656 675	495 510	374 385	309 317	66 68	0,4 (exact 0,8 bis 0,25),
II 70 I	217 220 223	1303 1338	1089	966 992	830 852	647 665	510 524	434 446	1131 1162	934	820 843	694 713	524 538	396 407	326 335	70 72	o por
80 90	226	1374	1148	1019	874	682	537	457	1193	959 985	865	732	553	418	344	74	(ex
4,00 10	229 232	1409 1444	1178	1045	897 920	700 717	551 565	469 481	1224 1255	1010	887 910	750 769	567 581	428 439	353 362	75 77	is 0,4
20 30	235 237	1480 1515	1236 1266	1097	942 964	735 752	579 592	493 504	1286	1061	932 955	788 807	596 610	450 461	371 380	79 81	8 b
40 4,50	240 243	1550	1295	1149	987 1009	770 787	606 620	516 528	1348	1112	977 999	826 845	624 639	472 482	389 398	83 85	0 ==
60 70	246 248	1620 1656	1354 1383	1202	1032	805 822	634 648	539	1409	1163	1022 1044	864 883	653	493 504	407	87 89	2C'
80 90	251 253	1691	1413	1254	1054	840	661	551 563	1440	1214	1067	902	681	515	424	90 92	
5,00	256	1726	1442	1280	1099	857 875	675 689	575 587	1502	1240 1266	1089	921 940	710	526	433 442	94	
20 40	261 266	1832 1902	1531	1358	1166	910 945	716 744	610 633	1595	1317 1368	1156	978 1016	739 767	558 580	460 478	98 102	
60 80	271 276	1973	1648	1463	1256 1301	980	771 799	657 680	1718 1780	1419	1246 1291	1054 1092	796 825	601 623	496 513	105 109	
6,00	281	2114	1766	1567	1346	1049	826	704	1842	1521	1336	1129	853	645	531	113	
20 40	285 290	2184	1825 1884	1619 1672	1391	1084	854 881	727 751	1904 1966	1572 1623	1380 1425	1167	910	688	549 567	117 120	
60 80	294 299	2325 2396	1943 2002	1724 1776	1481 1525	1154 1189	909 936	774 798	2027 2089	1674 1725	1470 1515	1243 1281	939 968	709 731	585 602	124 128	
7,00	<i>303</i>	2466	2061	1828		1224	964	821	2151	1776	1560	1319	997	753	621	132	
·N _t od.N,	(min.)	0,95		0,95 Dhne (g				0,90	1,05	1,06	1,06 Mit (gel	l 1,07 neiztem)	l.eg Receiv	1, ₁₁ er.	1,14	= N (n	1ax)†

C_i' und C_i'' nebst $\frac{v}{V}$ siehe S. 88.

II. Serie. D'. 143

Sehr grosse Zweicylinder-Condens.-Maschinen (mit Doppelsteuerung und Dampfhemd). Abs. Adm. Sp. $p = \mathbb{G}^{1/2}$ Kgr. od. Atm.

ne iche	ı- sser		F	üll	ung	$\frac{l_i}{l}$ (r	educ.)			F	üll	ung	1, (r	educ.)		Subtr.	
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,20		0,125							0,125				0,04		C'' u. C.
<u> </u>		Ir	dicirte	Leist	ung N	in P	ferdek	raft	1	Netto-I	Leistun	$g \frac{N_n}{c}$	in Pfer	rdekraí	ì	pro c=1 m	
Qu. Met.						pro	Mete		engesc	hwindi	gkeit					Pídk.	Kgr.
1,00 05 10 15 20	115 117 120 123 125	381 400 419 439 458	319 334 350 366 382	284 298 312 326 340	244 256 268 280 292	190 200 209 219 228	150 158 165 173 180	128 135 141 148 154	324 341 358 374 391	268 282 296 310 324	236 248 261 273 285	200 210 221 231 241	152 160 167 175 183	116 121 127 133 139	101 106 111 116	20 21 22 23 24	
1,25 30 35 40 45	128 131 133 135 138	477 496 515 534 553	398 414 430 446 462	355 369 383 397 411	305 317 329 341 353	238 247 257 266 276	188 195 203 210 218	161 167 173 180 186	408 424 441 458 474	337 351 365 379 393	297 309 322 334 346	251 262 272 282 293	191 199 206 214 222	145 151 157 163 169	121 126 131 136 141	25 26 27 28 29	
1,50 55 60 65 70	140 143 145 147 149	572 591 610 629 648	479 495 511 527 543	425 439 454 468 482	365 377 390 402 414	286 295 305 314 324	226 233 241 248 256	193 199 206 212 218	491 508 524 541 558	407 420 434 448 462	358 370 382 394 407	303 313 324 334 344	230 238 246 253 261	175 181 187 193 199	145 150 155 160 165	30 31 32 33 34	2,6 m.
1,75 80 85 90 95	151 154 156 158 160	667 686 706 725 744	559 575 591 607 623	496 510 525 539 553	426 438 451 463 475	333 343 352 362 371	263 271 278 286 293	225 231 238 244 250	575 591 608 625 641	476 489 503 517 531	419 431 443 455 468	354 365 375 385 396	269 277 285 292 300	205 211 217 222 228	170 175 180 185 190	35 36 37 38 39	wenn $c = 2$
2,00 10 20 30 40	162 166 170 174 177	762 801 839 877 915	638 670 702 734 766	567 595 624 652 681	487 511 536 560 585	381 400 419 438 457	301 316 331 346 361	257 270 283 295 308	658 691 725 759 792	545 572 600 628 656	479 504 528 553 577	406 427 447 468 489	308 324 340 355 371	235 247 259 271 283	194 204 214 224 234	40 42 44 46 48	$\frac{l}{l}=0,10,$
2,50 60 70 80 90	181 185 188 192 195	953 991 1030 1068 1106	798 830 862 894 926	709 737 766 794 822	609 633 658 682 706	476 495 514 533 552	376 391 406 421 436	321 334 347 360 373	826 859 893 926 960	684 711 739 767 795	602 626 650 675 699	509 530 551 571 592	387 402 418 434 449	295 307 319 331 343	244 254 263 273 283	50 52 54 56 56	= 7,7 bei
3,00 10 20 30 40	198 202 205 208 211	1144 1182 1220 1258 1296	958 990 1021 1053 1085	850 879 907 935 964	730 755 779 803 828	571 590 609 628 647	451 466 481 496 511	386 398 411 424 437	993 1027 1061 1094 1128	822 850 878 906 934	724 748 773 797 822	613 634 654 675 696	465 481 497 512 528	354 366 378 390 402	293 303 313 323 333	60 62 64 66 68	
3,50 60 70 80 90	214 217 220 223 226	1334 1372 1410 1448 1487	1117 1149 1181 1213 1245	992 1021 1049 1077 1106	852 877 901 925 950	666 685 704 723 742	526 541 556 571 586	450 462 475 488 501	1161 1195 1228 1262 1295	961 989 1017 1045 1073	846 871 895 919 944	716 737 758 778 799	544 560 575 591 607	414 426 438 450 462	343 353 362 372 382	70 72 74 76 78	bis 0,4 (exact 0,3 bis 0,25), C
4,00 10 20 30 40	229 232 235 237 240	1525 1563 1601 1639 1677	1277 1309 1341 1373 1404	1219	974 998 1023 1047 1071	819	602 617 632 647 662	514 527 540 552 565	1362	1100 1128 1156 1184 1211	968 993 1017 1042 1066	820 840 861 882 903	622 638 654 670 685	474 486 498 510 522	392 402 412 422 432	81 83 85 87 89	9'0
4,50 60 70 80 90	243 246 248 251 253	1715 1753 1792 1830 1868	1468 1500 1532	1276 1304 1332 1361 1389	1096 1120 1144 1169 1193	857 876 895 914 933	677 692 707 722 737	578 591 604 616 629	1497 1530 1564 1597 1631	1239 1267 1295 1323 1350	1090 1115 1139 1164 1188	923 944 965 985 1006	701 717 732 748 764	534 546 558 570 582	442 452 461 471 481	91 93 95 97 99	3 C,''' =
5,00 20 40 60 80	256 261 266 271 276	1906 1982 2058 2135 2211	1596 1660 1724 1787 1851	1417 1474 1531 1588 1644	1217 1266 1315 1364 1412	1066	752 782 812 842 872	642 668 694 719 745	1665 1732 1799 1866 1933	1378 1434 1489 1545 1600	1262 1311	1027 1068 1110 1151 1192	780 811 842 874 905	593 617 641 665 689	491 511 531 551 570	101 105 109 113 117	
6,00 20 40 60 80	281 285 290 294 299	2287 2363 2440 2516 2592	1915 1979 2043 2107 2170	1758 1814 1871	1461 1510 1558 1668 1656		902 933 963 993 1023	771 797 822 848 874	2000 2067 2134 2201 2268	1712 1767 1823	1457 1506 1555 1604 1653	1234 1275 1317 1358 1399	937 968 999 1031 1062	713 737 761 784 808	65 0	121 125 129 133 137	
7,00	303	2668	2234	1984	1704	1333	1053	900	2336	1934	1702	1441	1094	833	689	141	
Nod.N.	(min.)=	0,96				0,94 Receiv	0,93 er.	0,90	1,06		1, ₀₆ Mit (gel				1,14	= N (1	nex.) †

Ci' und Ci nebst V siehe S. 90.

Sehr grosse Zweicylinder-Condens.-Maschinen (mit Doppelsteuerung und Dampfhemd).

Abs. Adm. Sp. p = 7 Kgr. od. Atm.

Füllung	
Columber Centm. Properties Netto-Leistung Centm. Properties Netto-Leistung Centm. Properties Netto-Leistung Centm. Properties Propertie	
Commonstant Commonstant	C," u. C
1,00 115 410 344 306 263 206 163 140 350 290 256 217 165 126 105 21 05 117 431 361 321 276 216 171 147 368 305 269 228 174 133 111 28 10 120 451 378 336 289 227 179 154 386 320 282 239 182 139 116 24 15 123 472 396 352 302 237 187 161 404 335 295 250 191 146 121 25 20 125 492 413 367 315 247 195 168 422 350 308 262 199 152 127 26 1,25 128 513 430 382 328 257 203 175 440 365 322 273 208 159 132 27	
05	Kgr.
15 123 472 396 352 302 237 187 161 404 335 295 250 191 146 121 25 20 125 492 413 367 315 247 195 168 422 350 308 262 199 152 127 26 1,25 128 513 430 382 328 257 203 175 440 365 322 273 208 159 132 27 30 131 533 447 398 341 268 212 182 458 380 335 284 216 165 138 28 35 133 554 464 413 355 278 220 182 458 380 335 348 295 225 172 143 39 476 395 348 295 225 172 143 39 476 395 344 205 131 145 460 366 343	
20 125 492 413 367 315 247 195 168 422 350 308 262 199 152 127 26 1,25 128 513 430 382 328 257 203 175 440 365 322 273 208 159 132 27 30 131 533 447 398 341 268 212 182 458 380 335 284 216 165 138 28 35 133 554 464 413 355 278 220 189 476 395 348 295 225 172 143 289 40 135 574 482 428 368 288 228 196 494 410 361 306 233 178 148 30 45 138 595 499 443 381 299 236 203 512 425 374 318 242 185 154 31	İ
35 133 554 464 413 355 278 220 189 476 395 348 295 225 172 143 39 40 135 574 482 428 368 288 228 196 494 410 361 306 233 178 148 30 45 138 595 499 443 381 299 236 203 512 425 374 318 242 185 154 81 1,50 140 615 516 459 394 309 244 209 530 440 387 328 250 191 159 82 55 143 636 533 474 407 319 253 216 548 455 401 340 259 198 165 33 60 145 656 550 489 420 329 261 223 566 470 414 351 267 204 170 84 65 147 677 568 505 434 340 269 230 584 485 427 362	
40 135 574 482 428 368 288 228 196 494 410 361 306 233 178 148 80 45 138 595 499 443 381 299 236 203 512 425 374 318 242 185 154 31 1,50 140 615 516 459 394 309 244 209 530 440 387 328 250 191 159 82 55 143 636 533 474 407 319 253 216 548 455 401 340 259 198 105 33 60 145 656 550 489 420 329 261 223 566 470 414 351 267 204 170 84 65 147 677 568 505 434 340 269 230 584 485 427 362 276 211 176 85 70 149 697 585 520 447 350 277 237 602 500 440 373 284 217 181 36 1,75 151 718 602 535 460 360 285 244 620 515 453 384 293 224 186 88 80 154 738 619 550 473 371 293 251 638 530 467 396 301 230 192 39 85 156 759 636 566 486 381 301 258 656 545 480 407 310 237 197 40 90 158 779 654 581 499 391 309 265 674 560 493 418 318 243 203 41 95 160 800 671 596 512 402 317 272 692 575 506 429 327 250 208 42	
1,50 140 615 516 459 394 309 244 209 530 440 387 328 250 191 159 82 65 143 636 533 474 407 319 253 216 548 455 401 340 259 198 105 38 60 145 656 550 489 420 329 261 223 566 470 414 351 267 204 170 84 65 147 677 568 505 434 340 269 230 584 485 427 362 276 211 176 36 70 149 697 585 520 447 350 277 237 602 500 440 373 284 217 181 36 1,75 151 718 602 535 460 360 285 244 620 515 453 384 293 224 186 88 80 154 738 619 550 473 371 293 251 638 530 467 396	
60 145 656 550 489 420 329 261 223 566 470 414 351 267 204 170 84 65 147 677 568 505 434 340 269 230 584 485 427 362 276 211 176 35 70 149 697 585 520 447 350 277 237 602 500 440 373 284 217 181 36 1,75 151 718 602 535 460 360 285 244 620 515 453 384 293 224 186 38 80 154 738 619 550 473 371 293 251 638 530 467 396 301 230 192 39 85 156 759 636 566 486 381 301 258 656 545 480 407 310 237 197 40	
65 147 677 568 505 434 340 269 230 584 485 427 362 276 211 176 35 70 149 697 585 520 447 350 277 237 602 500 440 373 284 217 181 36 1,75 151 718 602 535 460 360 285 244 620 515 453 384 293 224 186 38 80 154 738 619 550 473 371 293 251 638 530 467 396 301 230 192 39 85 156 759 636 566 486 381 301 258 656 545 480 407 310 237 197 40 90 158 779 654 581 499 391 309 265 674 560 493 418 318 243 203 41 95 160 800 671 596 512 402 317 272 692 575 506 429	
1,75 151 718 602 535 460 360 285 244 620 515 453 384 293 224 186 38 80 154 738 619 550 473 371 293 251 638 530 467 396 301 230 192 39 85 156 759 636 566 486 381 301 258 656 545 480 407 310 237 197 40 90 158 779 654 581 499 391 309 265 674 560 493 418 318 243 203 41 95 160 800 671 596 512 402 317 272 692 575 506 429 327 250 208 42	,
80 154 738 619 550 473 371 293 251 638 530 467 396 301 230 192 39 85 156 759 636 566 486 381 301 258 656 545 480 407 310 237 197 40 90 158 779 654 581 499 391 309 265 674 560 493 418 318 243 203 41 95 160 800 671 596 512 402 317 272 692 575 506 429 327 250 208 42	2,7 m
90 158 779 654 581 499 391 309 265 674 560 493 418 318 243 203 41 95 160 800 671 596 512 402 317 272 692 575 506 429 327 250 208 42	11 1/
	6
M	wenn
10 166 861 722 642 552 432 342 293 746 619 546 462 353 269 225 45 20 170 902 757 673 578 453 358 307 783 649 572 485 370 283 235 47	0,07,
30 174 943 791 703 604 474 375 321 819 679 599 507 387 296 246 49 40 177 984 826 734 630 494 391 335 855 709 625 530 404 309 257 52	
2.50 181 1026 860 764 657 515 407 349 891 739 652 552 421 322 268 54	11/2
 70 188 1108 929 826 709 556 440 377 964 799 705 597 455 348 290 58	pei.
70 188 1108 929 826 709 556 440 377 964 799 705 597 455 348 290 58 80 192 1149 963 856 736 577 456 391 1000 829 731 619 472 361 301 60 90 195 1190 998 887 762 597 472 405 1036 859 758 642 489 374 312 68	2'2
3.00 198 1231 1032 917 788 618 489 419 1072 889 784 664 507 387 323 64	IIV
20 205 1313 1101 978 841 659 521 447 1145 949 837 709 541 413 344 69	5
30 208 1354 1135 1009 867 679 538 461 1181 979 863 732 558 426 355 71 40 211 1395 1170 1040 894 700 554 475 1217 1009 890 754 575 439 366 78	1
3.50 214 1436 1204 1070 920 721 570 489 1253 1039 916 776 592 453 377 76	is 0,5
	9,8 b
80 223 1559 1307 1162 999 782 619 531 1362 1129 996 844 643 492 410 81 90 226 1600 1342 1193 1025 803 636 545 1398 1159 1022 866 661 505 421 83	act (
4,00 229 1641 1376 1223 1051 824 652 558 1434 1190 1049 889 678 518 431 86 10 232 1682 1410 1254 1078 844 668 572 1471 1220 1075 911 695 531 442 88	4 (exact 0,8 bis 0,25),
20 235 1723 1445 1284 1104 865 684 586 1507 1250 1101 934 712 544 453 90	0
40 240 1805 1514 1345 1156 906 717 614 1579 1310 1154 978 746 570 475 94	0,6 bis
4,50 243 1846 1548 1376 1183 927 733 628 1615 1340 1181 1001 763 583 486 96 60 246 1887 1582 1407 1209 947 750 642 1652 1370 1207 1023 780 596 497 99	11
70 248 1928 1617 1437 1235 968 766 656 1688 1400 1234 1046 797 609 568 101 80 251 1969 1651 1468 1262 988 782 670 1724 1430 1260 1068 815 622 519 103	2
90 253 2010 1686 1498 1288 1009 798 684 1760 1460 1287 1090 832 636 530 105	"
5,00 256 2051 1720 1529 1314 1029 815 698 1797 1490 1313 1113 849 648 540 107 20 261 2133 1789 1590 1367 1071 847 726 1869 1550 1366 1158 883 675 562 112	
40 266 2215 1858 1651 1419 1112 880 754 1941 1610 1419 1203 917 701 584 116 60 271 2297 1926 1712 1472 1153 912 782 2014 1670 1472 1248 951 727 606 120	
80 276 2379 1995 1773 1524 1194 945 810 2086 1731 1525 1293 986 753 628 124	
6,00 281 2462 2064 1834 1577 1235 978 838 2159 1791 1578 1338 1020 779 649 129 20 285 2544 2133 1895 1629 1277 1010 866 2231 1851 1630 1383 1054 805 671 138	
40 290 2626 2202 1957 1682 1318 1043 893 2303 1911 1683 1428 1088 831 693 138 60 294 2708 2270 2018 1735 1359 1075 921 2376 1971 1736 1472 1122 857 715 142	
80 299 2790 2339 2079 1787 1400 1108 949 2448 2031 1789 1517 1157 883 737 146	
7,00 303 2872 2408 2140 1840 1441 1141 977 2521 2091 1842 1562 1191 910 758 150	1
*Nod.Na(min.)= 0,96 0,95 0,95 0,95 0,94 0,92 0,90 1,06 1,05 1,07 1,08 1,09 1,12 1,13 = N (

Ci' und Ci" nebst p siehe S. 92.

me	D- Esser		Fü	llu	ng	1, (re	duc.)			Fü	11 u	ng	$\frac{l_i}{l}$ (re	duc.)		Subtr.	
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,20		0,125		0,07	0,05	0,04	0,20	0,15	0,125	0,10	0,07	0,05	0,04	Compr. Lstg.	ć''u. C
<u>0</u>		In	dicirte	Leisti	$\frac{N_i}{c}$	in Pi	erdekr	aft	1	Netto-	Leistun	$g \frac{N_n}{\epsilon}$	in Pfer	dekraf	t	pro c=1 m	
Qu.Met.	Centm.					pro 1	Mete	r Kolb	engesc	hwindi	gkeit					Pfdk.	Kgr.
1,00 05 10 15 20	115 117 120 123 125	473 497 520 544 568	397 417 437 457 477	354 371 389 407 424	305 320 335 350 365	239 252 264 276 288	190 200 209 219 228	164 172 180 188 197	406 426 447 468 489	337 355 372 390 407	298 313 329 344 360	254 267 280 293 306	195 205 215 225 235	150 158 166 173 181	126 133 139 146 152	24 25 26 27 28	
1,25 30 35 40 45	128 131 133 135 138	592 615 639 663 686	497 517 537 557 576	442 460 478 495 513	381 396 411 426 441	300 312 324 336 348	238 247 257 266 276	205 213 221 229 238	510 531 552 573 594	425 442 459 477 494	375 390 406 421 437	319 332 345 358 372	245 255 265 275 285	189 196 204 212 219	159 165 172 178 185	30 31 32 33 34	
1,50 55 60 65 70	140 143 145 147 149	710 733 757 781 804	596 616 636 656 676	530 548 566 584 601	457 472 487 502 518	359 371 383 395 407	286 295 305 314 324	246 254 262 270 278	614 635 656 677 698	511 529 546 564 581	452 467 482 498 513	384 397 410 424 437	295 305 315 325 335	227 235 243 251 258	191 197 204 210 217	35 37 38 39 40	2,9 m.
1,75 80 85 90 95	151 154 156 158 160	828 852 875 899 923	696 715 735 755 775	619 637 654 672 690	533 548 563 578 594	419 431 443 455 467	333 343 352 362 371	287 295 303 311 319	719 740 761 782 803	598 616 633 651 668	529 544 559 575 590	450 463 476 489 502	345 355 365 375 385	266 274 281 289 297	223 230 236 243 249	41 42 44 45 46	wenn c = 2
2,00 10 20 30 40	162 166 170 174 177	946 993 1041 1088 1136	795 835 874 914 954	707 743 778 813 849	609 640 670 700 731	479 503 527 551 575	381 400 419 438 457	328 344 360 377 393	823 865 907 949 991	685 720 755 790 825	605 636 667 698 729	515 541 567 594 620	395 415 436 456 476	305 320 336 351 367	256 269 282 295 308	47 50 52 54 57	= 0,07,
2,50 60 70 80 90	181 185 188 192 195	1183 1230 1277 1325 1372	993 1033 1073 1113 1153	884 919 955 990 1026	761 792 822 853 883	599 623 647 671 695	476 495 514 533 552	409 426 442 459 475	1033 1075 1117 1159 1201	860 895 929 964 999	759 790 821 852 883	646 673 699 725 752	496 516 537 557 577	382 398 413 429 444	321 334 347 360 373	59 61 64 66 69	7,0 bei 1/2
3,00 10 20 30 40	198 202 205 208 211	1419 1466 1514 1561 1608	1192 1232 1271 1311 1351	1061 1096 1132 1167 1202	914 944 975 1005 1036	718 742 766 790 814	571 590 609 628 647	491 508 524 540 557	1243 1285 1327 1369 1411	1035 1069 1104 1139 1174	913 944 975 1006 1037	777 804 830 856 883	597 617 637 657 677	460 476 491 507 522	386 399 412 425 438	71 73 76 78 80	0,25), $C_{\mathbf{i}} \equiv$
3,50 60 70 80 90	214 217 220 223 226	1656 1703 1750 1798 1845	1391 1430 1470 1510 1549	1238 1273 1309 1344 1379	1066 1097 1127 1158 1188	838 862 886 910 934	666 685 704 723 742	573 590 606 622 639	1453 1495 1537 1579 1621	1209 1244 1279 1314 1349	1068 1099 1130 1161 1182	909 935 961 988 1014	698 718 738 758 778	538 553 569 584 600	451 464 477 490 503	83 85 88 90 92	0,4 (exact 0,3 bis 0,25),
4,00 10 20 30 40	229 232 235 237 240	1892 1940 1987 2034 2081	1589 1629 1669 1708 1748	1414 1450 1485 1521 1556	1218 1249 1279 1310 1340	958 982 1006 1030 1054	762 781 800 819 838	655 671 688 704 721	1663 1705 1747 1789 1831	1384 1419 1454 1489 1524	1222 1253 1284 1315 1346	1040	798 818 838 859 879	615 631 646 662 677	517 530 543 556 569		0,5 bis 0,4 (
4,50 60 70 80 90	243 246 248 251 253	2129 2176 2223 2271 2318	1788 1828 1867 1907 1947	1591 1627 1662 1698 1733	1371 1401 1432 1462 1493	1077 1101 1125 1149 1173	857 876 895 914 933	737 753 770 786 803	1873 1915 1957 1999 2041	1558 1593 1628	1376	1171 1198 1224 1250 1277	899 919 939 960 980	693 708 724 739 755	582 595 608 621 634	106 109 111 114 116	2C," =
5,00 20 40 60 80	256 261 266 271 276	2365 2460 2555 2649 2744	1987 2066 2145 2225 2304	1768 1839 1910 1980 2051	1523 1584 1645 1706 1767	1197 1245 1293 1341 1389	952 990 1028 1066 1104	819 851 884 917 950	2083 2167 2251 2335 2419	1733 1803 1873 1943 2013	1530 1592 1654 1716	1302 1355 1407 1460 1512	1000 1040 1080 1121 1161	771 802 833 864 895	647 673 699 725 752	118 123 128 132 137	
6,00 20 40 60 80	281 285 290 294 299	2838 2933 3028 3122 3217	2384 2463 2543 2622 2702	2122 2192 2263 2334 2404	1827 1888 1949 2010 2071	1437 1485 1533 1581	1142 1181 1219 1257 1295	982 1015 1048 1080	2503 2587 2671 2755 2839	2083 2153 2223 2293 2362	1839 1901 1962 2024	1565 1617 1670 1722 1775	1201 1242 1282 1322 1363	926 957 989 1020 1051	778 804 830 856 882	142 146 151 156 160	
7,00	303	3311	2781			1676		-	2923	7	2147			1082	908	165	
N_{cod} , N_{c}	(min.)=	0,95	0,94	0,94 hne (g	0,94	0,93	0,91	0,89	1,06				1,08		1,11	= N (n	1ax.)†

Sehr grosse Zweicylinder-Condens.-Maschinen (mit Doppelsteuerung und Dampfhemd).

Abs. Adm. Sp. p = 3 Kgr. od. Atm.

	t		TC 4	. 1 1				p =		Kgr. o			<i>l.</i> .				
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	0,20		illu 0,125	0,10	7, (re-	0,05	0,04	0,20		illu 0,125		7 (re 0,07	0,05	0,04	Subtr. Compr.	
Wir	Mc				لينب			<u> </u>							<u>'</u>	Lstg. pro	C," u.C,
O Qu.Met.	D Centm.	In	dicirte	Leistu	ing c				engesc		Leistur okeit	g -	ın Pie	rdekra	it	c=1 m Pfdk.	Kgr.
1,00	115	536	451	401	346	273	218	188	462	385	340	290	224	174	147	26	Agr.
05 10	117 120	563 589	473 496	422 442	364 381	287 301	229 240	197	485 509	405 424	358	305 320	236 247	183	155	27 29	
15 20	123 125	616 643	518 541	462 482	398 416	314 328	25I 262	216 226	533	444	375 393	335	259 270	201 210	170	30 81	
1,25 30	128	670	563	502	433	342	272	235	557 580	464 484	410	350 365	282	219	177	33	
i 35	131 133	697 723	586 608	522 542	450 467	355 369	283 294	244 254	604 628	504 523	445 463	380 395	293 305	228	193	3 <u>4</u> 35	
40 45	135 138	750 777	631 653	562 582	485 502	383 396	305 316	263 273	652 676	543 563	480 498	410 425	316 328	246 255	208 215	36 38	
1,50	140	804	676	602 622	519	410	327	282	699	583	515	440	339	263	223	39	
55 60	143 145	831 857	699 721	642	537 554	423 437	338 349	29 I 30 I	723 747	603 622	533 550	455 470	351 362	272 281	230 238	40 42	
65 70	147 149	884 911	744 766	663 683	571 589	451 464	360 370	310 319	77 I 794	642 662	568 585	485 500	374 385	290 299	245 253	43 44	Ė
1,75 80	151 154	938 965	789 811	703 723	606 623	478 492	381 392	329 338	818 842	682 702	603 620	515 530	397 408	308 317	261 268	46 47	7 8,1
85 90	156 158	99I 1018	834 856	743 763	641 658	506 519	403 414	348 357	866 890	721 741	638 655	545 560	420 431	326 335	276 283	48 49	·
95	160	1045	879	783	675	533	425	366	913	761	673	575	443	344	291	51	wenn
2,00 10	162 166	1072	901 946	803 843	693 727	546 574	436 458	376 395	937 985	781 821	691 726	589 619	455 478	353 371	298 313	52 55	0,07,
20 30	170 174	1179	991 1036	883 924	762 796	601 628	479 501	413 432	1032	961 900	761 796	650 680	501 524	389 407	329 344	57 60	0 =
40 2,50	177 181	1286	1081	964 1004	831 866	656 683	523 545	45 I 470	1128	940 980	831 867	710 740	548 571	4 ² 5	359	62 65	~~
60 70	185 188	1393	1172	1014	900 935	710 738	567 588	489 507	1224	1020	902 937	770 800	594 617	461 479	374 389 405	68 70	bei
80 90	192 195	1500	1262	1124	933 970 1004	765	610	526	1319	1099	937 972 1007	830 860	640	497	420	73 75	8,'8
3,00 10	198	1554 1608	1307	1205	1039	792 819	632 654	545 564	1367	1179	1043	890	664 687	515	435 450	78	IIV
H 20	202 205	1661	1397 1442	1245 1285	1073	847 874	675 697	582 601	1462	1219	1078	920 950	710	551 569	466 481	81 83	C'
30 40	208 211	1768	1487 1532	1325 1365	1143	901 928	719 741	620 639	1558 1606	1299 1338	1148	980 1010	756 779	587 605	496 511	86 88	0,2)
3,50 60	214 217	1876 1929	1578 1623	1405	1212 1246	956 983	763	658 676	1654 1701	1378	1219	1040	803 826	623 641	526	91 94	0,8 bis 0,2),
70	220 223	1983	1668	1445	1281	1010	784 806	695	1749	1458	1254	1101	849	659	542 557	96	
80 90	226	2036	1713	1525	1316	1038	828 850	714	1797	1498 1537	1324 1360	1131	872 895	677 695	572 587	99 101	(exact
4,00 10	229 232	2143 2197	1803 1848	1606 1646	1385	1092 1120	872 893	752 770	1892 1940	1577	1395 1430	1191 1 22 1	918 942	713 731	602 618	104 107	0,4
20 30	235 237	2251 2304	1893 1938	1686 1726	1454	1147		789 808	1988	1657 1697	1465	1251 1281	965 988	749 767	633 648	109 112	bis
40	240	2358	1983	1766	1524	1202	959	827	2084	1737	1536	1311	1011	785	663	114	= 0,5
4,50 60	243	2411 2465	2028	1806	1558	1256	981	846 864	2131	1777	1606	1341	1034	803	679 694	117	3C;" =
70 80	248 251	2519 2572	2118	1887		1283	1046	883 902	2227 2275	1856	1677	1401	1081	839 857	709 724	122 125) a
5,00	253 256	2626 2679	2209	1967	1697	1338	1068	939	2323	1936	1712	1461	1127	875 893	739 755	127	
20 40	261 266	2787 2894	2344 2434	2088	1801	1420	1133	977	2466 2562	2056	1818	1551	1197	929	785	135 140	
60 80	271 276	3001 3108	2524 2614	2248	1939	1529	1220	1052	2657 2753	2215		1671	1290	1001	846 876	146 151	
6,00	281	3215	2704	2409	2078	1639	1307	1127	2848	2374	2099	1791	1382	1073	907	156	
20 40	285 290	3322 3430	2794 2884	2489 2570	2216	1693 1748	1395	1165	2944 3040	2454 2534	2170	1852	1429	1109	937 967	161 166	
60 80	294 299	3537 3644	2974 3065	2650 2730	2286	1802	1438	1240 1278	3135 3231	2613 2693	2310 2381	1972	1522 1568	1181	998 1028	172 177	
7,00	303	3751	3155	1		1912	ĺ		3326	1	2452	_	1614	1 -	1059	182	
·Nod.A	V _a (min.)=	0,94		0,94 Ohne (g				1 0,88	1,05		1,06 Mit (ge				1,10	= N (nax.) †

III. SERIE.

Maschinen mit hohem Dampfdruck (7 bis 14 Atm.)

A.

Zweicylinder-Auspuff-Maschinen.

(Mit Expansions-Steuerung, im Mittel zwischen ausgiebig geheiztem und nicht geheiztem Receiver, bezw. mit bloss äusserlich geheiztem Receiver).

Die in den Köpfen der Tabellen für Compound-Masch, mit "eventuell" notierten Volum-Verhältnisse v: V gelten für gleichzeitige (nur partielle) Rücksicht auf gleiche Arbeit der beiden Cylinder.

Werthe von $\frac{1}{x}$

zur Bestimmung des Abkühlungs-Verlustes C_i^r aus den tabellarischen Ansätzen von x C_i^r (durch Multiplication dieser Ansätze mit $\frac{1}{x}$).

red. Füll. <u>/,</u>	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	0,08	0,07	0,06	$= \frac{J_i}{J} (\text{red. Füil.})$
$c=0.5 \mathrm{m}$	I,oo	I,04	1,09	I,11	1,14	1,16	1,17	1,18	$c = 0.5 \mathrm{m}$
0,6	0,91	0,95	0,99	1,01	1,04	1,06	1,07	I ,08	0,6
0,7	0,85	0,88	0,92	0,94	0,96	0,98	0,99	1,00	0,7
0,8	0,79	0,82	0,86	0,88	0,90	0,92	0,92	0,93	0,8
0,9	0,75	0,78	0,81	0,83	0,85	0,86	0,87	0,88	0,9
c = 1,0 m	0,71	0,74	0,77	0,79	0,80	0,82	0,83	0,83	$c=1.0 \mathrm{m}$
1,1	0,67	0,70	0,73	0,75	0,77	0,78	0,79	0,79	1,1
1,2	0,65	0,67	0,70	0,72	0,73	0,75	0,75	0,76	1,2
1,8	0,62	0,65	0,67	0,69	0,70	0,72	0,72	0,73	1,8
1,4	0,60	0,62	0,65	0,66	0,68	0,69	0,70	0,71	1,4
c=1,5 m	0,58	0,60	0,63	0,64	0,66	0,67	0,67	0,68	c = 1,5 m
1,6	0,56	0,58	0,61	0,62	0,64	0,65	0,65	0,66	1,6
1,7	0,54	0,56	0,59	0,60	0,62	0,63	0,63	0,64	1,7
1,8	0,53	0,55	0,57	0,59	0,60	0,61	0,62	0,62	1,8
1,9	0,51	0,53	0,56	0,57	0,58	0,59	0,60	0,61	1,9
c=2.0 m	0,50	O,5a	0,54	0,56	0,57	0,58	0,58	0,59	c=2,0 m
2,2	0,48	0,50	0,52	0,53	0,54	0,55	0,56	0,56	2,2
2,4	0,46	0,48	0,50	0,51	0,52	0,53	0,53	0,54	2,4
2,6	0,44	0,46	0,48	0,49	0,50	0,51	0,51	0,52	2,6
2,8	0,42	0,44	0,46	0,47	0,48	0,49	0,49	0,50	2,8
$c = 8.0 \mathrm{m}$	0,41	0,43	0,44	0,45	0,46	0,47	0,48	0,48	c = 8,0 m
8,2	0,40	0,41	0,43	0,44	0,45	0,46	0,46	0,47	3,2
8,4	0,38	0,40	0,42	0,43	0,44	0,44	0,45	0,45	3,4
3,6	0,37	0,39	0,41	0,41	0,42	0,43	0,44	0,44	3,6
8,8	0,36	0,38	0,39	0,40	0,41	0,42	0,42	0,43	8,8
$c = 4.0 \mathrm{m}$	0,35	0,37	0,38	0,39	0,40	0,41	0,41	0,42	c = 4,0 m
4,2	0,35	0,36	0,38	0,38	0,39	0,40	0,40	0,41	4,2
4,4	0,34	0,35	0,37	0,37	0,38	0,39	0,39	0,40	4,4
4,6	0,33	0,34	0,36	0,37	0,37	0,38	0,39	0,39	4,6
4,8	0,32	0,34	0,35	0,36	0,37	0,37	0,38	0,38	4,8
c = 5,0 m	0,32	0,33	0,34	0,35	0,36	0,37	0,37	0,37	$c = 5.0 \mathrm{m}$

Note. Diese Werthe von $\frac{1}{x}$ sind für alle Maschinengattungen (bei einer gewissen Füllung $\frac{l_i}{l}$ und Kolbengeschwindigkeit c) gleich gross; dieselben sind in der vorangehenden Einleitung für alle Füllungen auf drei Decimalen angegeben.

Corrections-Coëffic, für C_i " bei dem jeweiligen Hubverhältnisse l:D.

Wenn $I:D = \begin{vmatrix} 0.6 & 0.8 & 1.0 & 1.25 & 1.8 & 1.75 & 2 & 2.8 & 3 & 3.8 & 4 & 5 \\ \text{Coëffic.} = \begin{vmatrix} 0.73 & 0.77 & 0.83 & 0.87 & 0.91 & 0.96 & 1 & 1.08 & 1.18 & 1.22 & 1.29 & 1.41 \end{vmatrix}$



Zweicylinder-Auspuff-Maschinen (mit Expans.-Steuerung).

Abs. Adm. Sp. p = 7 Kgr. od. Atm.

Red. Füll. $\frac{l_i}{l}$	0,25	0,20	0,15	•	•
$C_i =$	9,0	8,7	8,5	•	
$xC_i^* =$	7,0	6,8	6,8		

Compound-Masch. Für gleiche Arbeit in den Quadranten

Corr, Woolf- und Receiv,-Woolf-Masch,

					eceiv Spann					ľ	ompoun	G-MAS				gs-Ab		aen	Quadr	anten
	bei	(norr	nal) 🚽	=	0,225	0	,20	0,175	İ	1		bei	(norm	٠.	t	0,225	0,5	ю с	.175	
wenn	R =	∤ v;	v : V		O,41 O,47		,35 ,41	O,30 O,35		7	wenr	R =		v: V v: V		0,47 0,51	0,4		0,4s 0,45	
" "		∞;	v: V		0,54		49	0,43			<i>"</i>		tuell			0,57	O,s		0,50	
red. Fü	11. 7 =	0,25	0,20	0,15			Subtr. Cmpr.		C ₆ bei		red, Fü	11. 1 /7 =	0,25	0,20	0,15			1	Leer	C _f
0	D	Indi	c. Leis	tung -	N _i in P	fdk.		Latg.	$\frac{l_i}{l}$		0	D	Indi	c. Leis	tung	$\frac{N_i}{\epsilon}$ in I	Pfdk.	Lstg	1	1. :
Qu. Met.	Centm.				engesci		pro ¢	= 1 m	0,20		Qu. Met.	Centm.	1			benges		pro é	= 1 m	0.20
0,080 084	32,4 33,2	29,2 30,6		18,8 19,8		:	1,0 1,1	2,5 2,6	- 1		0,80 84	102,4 105,0	291,8 306,4	244,4 256,6	188,4 197,8		:	10, 10,		
088 092	34,0 34,7	32,1 33,6	28,1	20,7 21,7	1 - 1	:	1,1 1,2	2,7 2,8	= 08°0		88 92	107, ₈ 109,8	320,9 335,5	268,8 281,1	207,9 216,7	:	•	11, 11,		
096 0,100	35,5 36,2	35,0 36,5		22,6 23,6	1 1	•	1,3	2,9 8,0	13,5		96 1,00	112,2 115	350,1 365	293,3 306	226,1 236		•	12, 13	3 18,6 19	12.0
105 110	37,1 38,0	38,3 40,1	32,1	24,7 25,9		•	1,8	3,1 3,2	(bei c == 1,58)		05 10	117 120	383 401	321 336	247 259	•		13 14	20 21	(c = 2,81)
115 120	38,8 39,7	41,9 43,8	35,1	27.1 28,3		:	1,5 1,5	3,3 3,4	1,30/		15 20	123 1 25	419 438	351 367	27í 283		:	15 15	22 23	
0,125 130	40,5 41,3	45,6 47,4		29,5 30,6	$ \cdot $:	1,6 1,7	8,5 3,6			1,25 30	128 131	45 6 474	382 397	295 306			16 17	24 25	
135 140	42,1 42,8	49,2 51,0	41,3	31,8 33,0			1,7 1,8	3,7 8,8	0,91		35 40	133 135	492 510	413	318 330	.		17 18	25 25	
145 0,15	43,6 44,4	52,9 54,7		34,2		•	1,9 1,9	3,9 4,0			45 1,50	138 140	529 547	443 458	34 ² 353	1 1	•	19 19	27 28	
16 17	45,8	58,4 62,0	48,9	35,3 37,7 40,0		:	2,0 2,2	4,2			760 70	145 149	584 620	489 519	377 400		•	20 22	30 31	3
18 19	48,6 49,9	65,7 6 9,3	55,0	42,4 44,8		•	2,3 2,4	4,6			80 90	154 158	657 693	550 581	424 448			23 24	33	0,945
0,20 21	51,2 52,5	72,9 76,6	61,1	47,1			2,6	5,0	12,9 (c=		2,00 10	162 166	729 766	611 642	471	.		26 27	36	11,7 (c=
22 23	53,7 54,9	80,2 83,9	67,2	49,5 51,8		•	2,7 2,8 2,9	5,2 5,4 5,6	1,87) 88		20 30	170 174	802 839	672	495 518 542		•	28 29	38 39 41	3,12)
24	56,1	87,5	73,3	54, s 56,5		:	8,1	5,8	ó		40	177	875	733	565	•	•	31	43	
0,25 26	57,3 58,4	91,s 94,8	79,4	58,9 61,2		:	3,3 3,3	6,0 6,2			2,50 60	181 185	912 948	764 794	589 612		:	32 33	44 46	
27 28 29	59,5 60,6 61,7	98,5	85,5	65,9		:	3,5 3,6	6,4 6,6			70 80 90	188 192	985 1021	825 855 886	636 659 683		:	35 36	48 49	"
0,30	62,7	105,8	91,7	68,3 70,7			8,7 3,8	6,8 7,0			3,00	195 198	1058	917	707	$\cdot \cdot $		87 88	51 58	
32 34	64,8 66,8		103,9	75,4 80,1		:	4,1 4,4	7,4 7,8			20 40	205 211	1 167 1 240		754 801		:	41 44	56 59	
36 38	68,1 70,6		110,0 11 6, 1	84,8 89,5	:	:	4,6 4,9	8,1 8,5	980		60 80	217 223	1313 1 38 6	1161	848 895		:	46 49	62 65	0.860
0,40 42	72,4 74,2	153,2	122,2 128,3	94,2 98,9		:	5,1 5,4	8,9 9,2	12,5 (c = 2,22)		4,00 20	229 235	1459 1532	1222	942 989		:	51 54	69 72	11,6 (c=
44 46	76,0 77,7	160,5 167,8	134,4 140,5	108,3	•	:	5,6 5,9	9,6 10,0	2,22)		40 60	246	1678	1344 1405	1036 1083		:	56 59	75 78	3,42)
48 0,50	79,3 81,0		146,6			•	6,1 6,4	10,3			80 5,00		1750 1823	1466	ı			61	81 84	
52 54	82,6 84,2	189,6 196,9	158,9 165,0	I 22,5 I 27,9	:		6,7 6,9	11,0			20 40		1896		1225			67 69	83	
56 58	85,7 87,2	204,2	171,1 177,2	131,9	:	:	7,2	11,7 12,1			60 80	271	2042		1319			72 74	94 97	
0,60 64	88,7 91,6	218,8	183,3 195,5	141,3	$ \cdot $:		12,5 13,2			6,00 20		2188 2261	1833 1894				77 79	100	
68 72	94,4	248,0	207,7	160,1		•	8,7	13,9 14,6	76 0		40 60	290	2334	1955	1507			82 84	107 110	0,955
76	99,8 102,4	277,2	232,2	179,0		•	9,7	15,3	12,0 (c=		80	299	2480	2077	1601	•	•	87	113	11,4 (c=
	102,4 Coëff.:		244,4 0,88	- '			10,9	16,0	2,65)		ll '	<i>303</i> Coeff :	2553 0,90	0,88	0,86		•	90	116	3,60)
		,		1			•					- 1	,			1		•	•	-

Zweicylinder-Auspuff-Maschinen (mit Expans.-Steuerung). Abs. Adm. Sp. p = 8 Kgr. od. Atm.

Red. Füll. $\frac{l_i}{l}$	0,25	0,20	0,15	0,125	· -
C' ₁ =	8,5	8,1	7,9	7,8	
xC'' =	6,9	6,6	6,6	6,7	

		. Wool								7	Compoun	d-Mas						den	Quadr	anten
		N' =	٠.		-	1	1	all ; 0,15	ı	١		hei	ohr (norm	•	1	gs-Ab: 0,20	0,1	75	0.15	
WAR	R =		<u> </u>		0,20	+-	175		<u> </u>	- -	Went	$R = \frac{R}{R}$				0,45	0,1		0,39	
n	R =	υ,	v : V	=	0,38	0	,33	0,27		ı	n	R =	υ;	v:V	=	0,48	0,4	5 (0,42	
			v: V	=	0,59	0	,46	0,40		ı		eve	tuell	v: V	=	0,54	0,	(A)	0,46	
red. Fü	11. 7 =	0,25 0	,20 0),15	0,125	•	Subtr. Cmpr.		C _t		red, Fü	11.7,	0,25	0,20	0,15	0,125	•	Subtr. Cmpr.		C _t
0	D	Indic.	Leistn	mo 1	V _i in Pi			Lstg.	$\frac{l_{i}}{l_{i}} =$		0	D	India	. Leis	tung -	N _i in P	fdk.		Lstg.	4 =
Qu. Met.		(pro 1			-		pro c		0,20		Qu. Met.					<i>c</i> bengesc		pro €	= 1 m	0,20
0,080	32,4	34,7	29,4	23,1	19,5		1,3	2,6	3		0,80	102,4	347,4	293,5	230,6	194,8		12,8	16,8	7
084 088	33,2		30,8 32,3	24,2 25,4	20,5 21,4		1,8 1,4	2,7 2,8	= 1+1		84 88		364,8 382,s			204,5 214.3	:	18,4 14,1	·'	
092 096	34,7	40,0	33,8	26,5	22,4	•	1,5	2,9	080		92 96	109,8	399,6	337,6	265,2	224,0	•	14,7	19,0	8
0,100	36.2		35,° 36,7	27,7 28,8	23,4	•	1,5	8,0 8,1	12,7		1,00	112,3 115	434	352, a 367	288	233,8	•	15,4 16	19,8 20	11,0
105 110	37,1	45,6	38,5	30,3	25,6 26,8	•	1,7	3,2 8,3	(bei c=		05 10	117 120	456	385	303 317	256 268	•	17 18	21 22	(c=
115	38,8	49,9	40,4 42,8	31,7	28,0		1,8	8,4	z,69)		15	123	478 499	404 422	332	280	:	18	23	
0,125	39,7 40,5		44,0	34,6 36,0	29, s 30,5	•	2,0	8,5 8,6			20 1,25	125 128	521 543	440 458	346 360	305	•	19 20	24 25	
130	41.3	56,5	47,7	37,5	31,7	:	2,1	8,7	160		30	131	565	477	375	317	:	21	26	
135 140	42,1 42,8		49,5 51,3	38,9 40,4	32,9 34,1	:	2,3	3,8	ľ		35 40	133 135	586 608	495 513	389 404	329 341	:	22 22	27	
145	43,6		53,2	41,9	35,3	•	2,8	4,0			45	138	630	532	419	353	•	28	29	
0,15 1 6	44,4		55,0 58,7	43,3 46,1	36,5 39,0	:	2,4	4,3		İ	1,50 60	140 145	652 695	550 587	433 461	365	:	24 26	29 31	9760
17 18	47,2 48,6		62,4 66,1	49,0 51,9	41,4 43,8	•	2,7	4,6	1		70 80	149 154	738 782	624 661	490 519	414	:	27 29	33 35	2
19	49,9		69,7	54,8	46,3	:	8,0	5,0			90	158	825	697	548	463	•	80	87	
0,20 21	51,2 52,5		73,4	57,7 60,5	48,7 51,1	•	8,2 8,4	5,3 5,5	12,0 (c =		2,00 10	162 166	869 912	734 771	577 605	487 511	•	82 84	88 40	10,9 (c=
22 23	53,7 54,9	95,5	80,7	63,4	53,6		3,5	5,7	2,00)	ŀ	20 30	170 174	955	807 844	634 663	536 560	•	85	42 43	3,33)
24	56,1	99,9	84,4 88,1	66,3 69,2	56,0 58,4	:	8,7 8,8	5,9 6,1	60'0		40	177	999 1042	881	692	584	:	88	45	
0,25 26	57,3 58,4		91,7	72,1	60,9		4,0	6,3	1 1		2,50 60	181 185	1086	917	721	609 633	. •	40 42	47 49	
27	59,5	117,8	95,4 99,1	74,9 77,8	63,3 65,7	:	4,8	6,5			70	188	1172	954 991	749 778	657	:	43	50	
28 29	60,6	121,61		80,7 83,6	68,s	:	4,5 4,6	6,9 7,1			80 90	192 195	1216	1027 1064	807 836	706	•	45 46	52 54	
0,30	62,7	130,3 1		86,5	73,1		4,8	7,3			3,00	198	1 303	101	865	731		48	56	
32 34	66,8	I 39,0 I I 47,7 I		92,3 98,0	77,9 82,8	:	5,1 5,4	8,1	1 1		20 40	205 211	1390 1477	1174 1248	9 23 980	779 828	:	51 54	59 62	
36 38	68,7 70,8	156,4 1 16 5, 1 1				•	5,8 6,1	8,5	88		60 80	217 223	1564 1651	1321 1394	1038 1096	877 925	:	58 61	66 69	0,860
0,40	72,4	173,7	46,8	15,3	97,4		6,4	9,3	11,7		4,00	229	1737	1468	_	974		64	78	10,8
42		182,4 I 191,1 I				•	6,7 7,0	9,7	(c = 9,38)		20 40	235 240	1824 1911				:	67 70	76 79	(c= 3,65)
46 48	77,7	199,8 I 208,5 I	68,8	32,6	112,0		7,4	10,4	ŀ		60 80	246		1688	1326	1120	•	74 77	88 86	
0,50	81,0	217,21	• •				7,7 8,0	10,8			5,00	1	2172	1 *		1 1	:	80	90	
52 54	82,6	225,9	90,8 1	49,9	126,6	•	8,3 8,6	11,6			20 40	261	2259 2346	1908	1499	1266	•	83 86	93 96	
56 58	85,7	243,2 2	05,5	61,5	136,4	:	9,0	12,3			60	271	2432	2055	1615	1364	:	90	100	
0,60	88.7	251,92 260,62			1 . 1	•	9,8	12,7			6, 0 0		2519 2606	2128		1 1	•	98 96	103 106	
64 68	91,6	278,0 2	34,8	84,5	155,8	:	10,2	13,9	_		20	285	2693	2275	1788	1510	:	99	110	je.
72	97.2	295,3 2 312,7 2	64,8 2	207,6	175,3	:	10,9 11,5	14,6 15,4	6 0		40 60	2.94	2780 2867	2422	1903	1607	•	102 106	118 116	9980
76 0,80	99,8	330,1 2				•	12,3	16,1	11,3 (c=		80	۱ ۵۵۵	2953	t .			•	109	120	10,7 (c=
1 '	102 ₁₄	347,4 2				•	12,8	16,8	a,83)		11			2568		1 I	•	112	123	3,84)
i cont	COCH.	0,00	V/88	486	U/84	•	l	1	j il	l	II Cour	Coeff.:	0,90	0,88	U,86	1 484	•	l	1	I '

Zweicylinder-Auspuff-Maschinen (mit Expans.-Steuerung).

Abs. Adm. Sp. p=3 Kgr. od. Atm.

	Talle Opt		6	7G, 11GG	<u> </u>		
Red. Füll. 1/7	= 0,25	0,20	0,15	0,125	0,10		
C, *C;	= 8,3 = 6,8	7,8 6,5	7,5 6,3	7,4 6,4	714 6,5		
ceivWoolf-Masch.			mpound		•	eiche Arbeit i	Quadranten

Corr, Woolf- und Receiv.-Woolf-Masch.

Corr. Woolf- und ReceivWoolf-Masch. Für $N' = \frac{1}{6}N$ ohne Spannungs-Abfall:						ľ	ompour	id-Mas		_		: Aroc igs-Al		aea y	Juaar	anten				
	bei (normal) $\frac{I_1}{I} = \begin{vmatrix} 0.20 & 0.175 & 0.15 \end{vmatrix}$							bei	(norm		1	0,20	0,17	75 0	,15					
Went	R =			v = v =	0,40 0,46	•	,34 ,40	O,29 O,35		1	wen	n R =		v: V v: V		O ₇ 45 O ₇ 48	0,4),39),4 s	
"		∞;		7 <u>=</u>	0,54		,48	0,42		J	•		ituell			0,55	0,5		,47	
red. Fü	11.4 =	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	Subtr. Cmpr	Leer-	C ₆		red. Fi	$\sin \frac{l}{l} =$	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	Subtr. Cmpr.	Leer-	C _i bei
0	D	Indic	. Leis	tung -	v in P	fdk.		Latg.	$\frac{l}{l} =$		0	D	Indi	. Leis	tung	N _i in I	Pfdk.	Lstg.	Lstg.	4=
Qu.Met.	Centm				engesc		pro ¢	=1 m	0,15		Qu. Met.	!	(pro	1 Mete	r Koll	enges	chw.)		= 1 m	0.15
0,080 084	32,4 33,2	40,8 42,2			23,1 24,3	18,7 19,7	1,5 1,6	2,7 2,8	$\frac{1}{1+\mu}$		0,80 84	102,4 105,0	402, s 422,3	342,1 359,2	271,4 285,0	231,1 242,7	187,4 196,8	15,4 16,2	17,6 18,4	- †
088 092	34,0 34,7	44,2 46,2	39,3	31,2	26,6	20,6 21,6	1,8	2,9 8,0	= 08'0		88 92	109,8	442,4 462,5	393,4	312,2	265,8	215,6	17,8	19,2 19,9	ā
096 0,100	35,s 36,s	48,3 50,3	١.		27,7	22,5	1,9	3,1 3,2	11,9		96 1,00	112,2 115	482,6 503	410,5		277,4 289	224,9 234	18,5 19	20,7 21	10.4
105 110	37,1 38,0	52,8 55,3	44,9	35,6	30,3 31,8	24,6 25,8		3,8 8,4	(bei c = 1,79)		05 10	117 120	528 553	449 470	356 373	303 318	246 258	20 21	22 23	(c = 3,19)
115 1 2 0	38,s 39,1	57,8 60,3			33, ° 34,7	26,9 28,1	2,3 2,8	8,5 8,6	-,,,,		15 20	123 125	578 603	492 513	390 407	332 347	269 281	22 23	24 25	İ
0,125 130	40,5 41,8	62,8 65,3			36,1 37,5	29,3 30,5	2,4 2,5	3,8 8,9	и		1,25 3 0	128 131	628 653	535 556	424 441	361 375	293 305	24 25	26 27	
135 140	42,1 42,8	67,8 70,4	57,7	45,8	39,0	31,6 32,8		4,0 4,1	160		35 40	133 135	678 704	577 599	458 475	390 404	316 328	26 27	28 29	
145 0,15	43,6 44,4	72,9 75,4	62,0	49,2 50,9	41,9	34,0 35,2	2,8 2,9	4,3			45 1,50	138 140	729 754	620 641	492 509	419	340 352	28 29	80 81	
16 17	45,8 47,2	80,4 85,5	68,4	54,3	46,2	37,5 39,8	8,1	4,5 4,8			70	145 149	804 855	684 727	543 577	462 491	375 398	31 33	33 35	960
18 19	48,6 49,9	90,5 95,5	77,0	61,1	52,0	42,2	8,5	5,0			80 90	154 158	90 5 955	770	611	520 549	422 445	35 37	36 38	
0,20 21	51,2 52,8	100,5	85,5	67,9	57,8	46,9	8,9	5,4 5,7	11.4 (c =		2,00 10	162 166	1005	855 898	679 713	578 607	469 492	89 41	40 42	10,3
22 23	53,7 54,9	105,6 11 0,6 115,6	94,1	74,6	63,6	49,2 51,5 53,9	4,1 4,3 4,4	5,9 6,1	2,13)		20 30	170 174	1106	941 984	746	636	515	42 44	44 46	3,53)
24	56,1	120,7	102,6	81,4	69,3	56,2	4,6	6,3	ò		40	177	1207	1026	814	693	562	46	48	
0,25 26	57,3 58,4	130,7	106,9 111	88,2	75,1	58,6 60,9	5,0	6,8			2,50 60	181 185	1307	1069	848 882	722 751	586 609	48 50	49 51	i
27 28 29	59,5 60,6	140,8		95,0	80,9	63,2 65,6	5,4	7,0			70 80 90	188 192 195	1408	1155	916 950 984	780 809 838	632 656 679	52 54 56	58 55 57	
0,30	61,7 62,7	150,8		101,8	86,7	67,9 70,3	5,8	7,4			3,00	198	1508	1240	1018	867	703	58	58	li
32 34	64,8 66,8	170,9	145,4	108,6	98,2	75,0 79,7	6,6	8,0 8,4			20 40	205 211	1709	1368 1454	1154	982	750	62 66	62 66	
36 38	68,7 70,6	191,0	162,5	129,0	1 1	84,4 89,1	7,8	9,3	0,88		80 80	217 223		1539 1625			844 891	69 78	69 73	0,950
0,40 4 2	74,2	211,1	179,6	142,5	115,6	98,4	8,1		10,9 (c =		4,00 20		2111	1710 1796	1425	1213	937 984	81	77 80	10,1
44 46	76,0 77,7	221,2 231,2	188,1 196,7	149,3 156,1	132,9	103,1 107,8	8,5 8,9	10,5 10,9	2,53)		40 60	246	2212 2312	1967	1561	1329	1078	89	84 87	3,88)
48 0,50		251,3	213,8	160,7	144,5	17,2	9,7	11,3			5,00	251 256	2413 2513	-		1387			91 94	,
52 54	82,6	261,4	222,3	176,5	I 50,2 I 56,0	121,9	10,0	12,1 12,5			20 40	261		2223	1765	1502	1219	100	98 102	
56 58		281,5	239,4	190,0	161,8	131,2	10,8	12,9 13,3			60 80	271	2815	2394	1900	1618 1676	1312	10 8	105 109	
0,60 64	88,7 91,6	301,6	256,6	203,6	173,3	140,6	11,6	13,7 14,5			6,00 20	281 285				1733 1791			112 116	2
68 72	94,4	341,8	290,8	230,7	196,5	159,3	13,1	15,3 16,0	0.94		40 60	290		2737	2172	1849	1500	124	119	0,985
76	99,8	382,1	325,0	257,9	219,6	78,1	14,7	16,8	10,5 (c =		80	299	3418	2908	2307	1965	1593	131	126	10,0 (c =
0,80 Coul. (<i>102,</i> ₄ ∷oëff,:			1	231,1 1 0,85		10,4	17,6	3,01)		7,00 Coul.	<i>303</i> Coëff.:		ļ.	2375 0,87	2022 0,85	0,83	150	180	4,09)
		-, 50	103	-,01		-,30	ı	. 1					•		1 -,0,	1 -,00	1	•	i	'

Abs. Adm. Sp. p = 10 Kgr. od. Atm.

	÷÷				
Red. Füll. $\frac{l_i}{l}$	0,25	0,90	0,15	0,125	0,10
$C_i =$	8,0	7,5	7,1	7,0	6,9
$xC_i^* =$	6,6	6,3	6,1	6,0	6,x

	rr. Wo								Ī	ompoun	d-Mas						den (Quadr	anten
	ir <i>N'</i> = ei (nom		. 1		1	- 1	[all : 0,125	1	ľ		hei	ohn (norm)	-	- 1	gs-Al 0,175	ofall: 0,1	s a	125	
wenn R	= \ v;	:		0,36		31	0,25	<u> </u>	╁	weni	R =				0,42	0,3),35	
, R , R	= v; = ∞;	บ : V บ : V		0,42 0,50		,36 44	O,30 O,37			77	R =	v; ituell	v: V v: V	=	O,45 O,52	0,4 0,4	- 1 -),38),43	
red. Füll. 1,	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	Cmpr.	gang	C _i bei		red, Fü	111.4	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	Cmpr.	gang	C ₄
O D Qu. Met. Cent		Leis 1 Mete		-			Lstg.	$\frac{2}{7} = 0,15$		O Qu. Met.	D Centm				N _i in l		Lstg.		$\frac{7}{7} = 0.15$
0,080 32, 084 33, 088 34, 092 34, 096 35,	9 47,9 0 50,2 7 52,4	40,9 42,9 44,8	31,1 32,7 34,3 35,8 37,4	26,7 28,0 29,3 30,7 32,0	21,9 23,0 24,1 25,1 26,8	1,8 1,9 2,0 2,1 2,2	2,7 2,8 2,9 3,0 8,1	$0.90 = \frac{1}{1 + \mu}$	•	0,80 84 88 92 96	107,4	478,8 501,6 524,4	409,3 428,8 448,3	327,0 342,6 358,2	293,3	229,6 240,5 251,4	18,8 19,7 20,6	18,3 19,2 20,0 20,8 21,6	$0.94 = \frac{1}{1 + \mu}$
0,100 36, 105 37, 110 38, 115 38, 120 39,	59,9 62,7 8 65,6 7 68,4	51,2 53,6 56,1	38,9 40,9 42,8 44,8 46,7	33,3 35,0 36,7 38,3 40,0	27,3 28,7 30,1 31,4 32,8	2,2 2,4 2,5 2,6 2,7	8,2 8,4 8,5 8,6 8,7	11,9 (bei c = 1,88)		1,00 05 10 15 20	115 117 120 123 125	570 599 62 7 656 684	487 512 536 561 585	389 409 428 448 467	333 350 367 383 400	273 287 301 314 328	22 24 25 26 27	22 23 24 25 26	9,9 (c == 3,36)
0,125 40, 130 41, 135 42, 140 42, 145 43,	3 74,1 1 77,0 8 79,8	63,4 65,8 68,3	48,7 50,6 52,6 54,5 56,5	41,7 43,4 45,0 46,7 48,4	34,2 35,6 36,9 38,3 39,7	2,8 2,9 8,0 3,1 3,2	8,8 4,0 4,1 4,2 4,3	180		1,25 30 35 40 45	128 131 133 135 138	713 741 770 798 827	609 634 658 683 707	487 506 526 545 565	417 434 450 467 484	342 356 369 383 397	28 29 80 81 82	27 28 29 30 31	
0,15 44, 16 45, 17 47, 18 48, 19 49,	8 91,2 2 96,9 6 102,6	78,0 82,8 87,7	58,4 62,3 66,2 70,1 74,0	60,0	41,0 43,7 46,5 49,2 51,9	3,4 3,6 8,8 4,0 4,3	4,5 4,7 4,9 5,2 5,4			1,50 60 70 80 90	140 145 149 154 158	855 912 969 1026 1083	731 780 828 877 926	584 623 662 701 740	500 533 567 600 633	410 437 465 492 519	84 86 88 40 43	32 34 36 38 40	976'0
0,20 51, 21 52, 22 53, 23 54, 24 56,	5 119,7 7 125,4 9 131,1	97,5 102,3 107,2 112,1 116,9	77,9 81,8 85,6 89,5 93,4	73,3 76,7	54,7 57,4 60,1 62,9 65,6	4,5 4,7 4,9 5,2 5,4	5,6 5,8 6,1 6,3 6,5	10,7 (c == 2,24)		2,00 10 20 30 40	162 166 170 174 177	1140 1197 1254 1311 1368	975 1023 1072 1121 1169	779 818 856 895 934	667 700 733 767 800	547 574 601 629 656	45 47 49 52 54	42 44 46 48 50	9,7 (c= 3.73)
0,25 57 26 58 27 59 28 60 29 61	4 148,2 5 153,9 6 159,6	121,8 126,7 131,6 136,4 141,3	101,2 105,1 109,0	86,6 90,0 93,3	68,3 71,0 73,8 76,5 79,2	5,6 5,8 6,0 6,3 6,5	6,7 6,9 7,2 7,4 7,6			2,50 60 70 80 90	181 185 188 192 195	1425 1482 1539 1596 1653	1218 1267 1316 1364 1413	1051 1090	833 866 900 933 966	683 710 738 765 792	56 58 60 63 65	52 54 55 57 59	
0,30 62 32 64 34 66 36 68 38 70	8 182,4 8 193,8 7 205,2	146,2 155,9 165,7 175,4 185,8	124,6 132,4 140,2	106,7 113,3 120,0		6,7 7,2 7,6 8,1 8,5	7,9 8,3 8,7 9,2 9,6	98′0		3,00 20 40 60 80	198 205 211 217 223	2052	1559 1657 1754	1402	1067	820 875 929 984 1039	67 72 76 81 85	61 65 69 73 76	098'0
46 77 48 79	2 239,4 0 250,8 7 262,2 8 273,6	194,9 204,7 214,4 224,2 233,9	163,5 171,3 179,1	140,0 146,7 153,3	I 14,8 I 20,3 I 25,7	9,4 9,9 10,3	10,0 10,5 10,9 11,3 11,7	10,3 (c = 2,66)		4,00 20 40 60 80	235 240 246	2280 2394 2508 2622 2736	2047 2144 2242	1635 1713 1791	1400 1467 1533	1148 1203 1257	99 103	80 84 88 91 95	9,6 (c= 4,09)
0,50 81 52 82 54 84 56 85 58 87	6 296,4 2 307,8 7 319,2	243,7 253,4 263,2 272,9 282,7	202,5 210,3 218,0	173,3 180,0 186,7	142,1 147,6 153,1	11,6 12,1 12,5	12,1 12,6 13,0 13,4 13,8			5,00 20 40 60 80	261 266 271		2534 2632 2729	2025 2103 2180	1733	1421 1476 1531	116 121 125	99 103 106 110 114	
0,60 88 64 91 68 94 72 97 76 99	6 364,8 4 387,6 9 410,4	292,4 311,9 331,4 350,9 370,3	249,2 264,7 280,3	213,3 226,6 240,0	174,9 185,8 196,8	14,3 15,2 16,1	14,2 15,1 15,9 16,7 17,5	780 9.9 9.9		6,00 20 40 60 80	294	3534 3648 3762	3021 3119 3216	2414 2492 2570	2000 2067 2133 2200 2267	1695 1749 1804	139 143 148	118 121 125 129 133	9,5
0,80 102 Coul. Coëf		389,8 0,89		,	- 1	17,9	18,3	(<i>c</i> == 3,17)		7,00 Coul.	<i>303</i> Coëff.:	3990 0,90			2333 0,858		157	136	(c = 4,32)

Abs. Adm. Sp. p = 11 Kgr. od. Atm.

Red. Füll. $\frac{l_i}{l} =$	0,20	0,15	0,125	0,10	0,08
$C_i =$	7,3	6,9	6,7 5,9	6,6	6,6
$xC_i =$	6,3	6,0	5,9	5,9	6,1

Corr. Woolf- und Receiv. Woolf-Masch.	Compound-Masch. Für gleiche Arbeit in den Quadra
Für $N' = \frac{1}{2}N$ ohne Spannungs-Abfall:	ohne Spannungs-Abfall:
bei (normal) $\frac{l_i}{l} = \begin{vmatrix} 0.15 & 0.188 & 0.125 \end{vmatrix}$	bei (normal) $\frac{l_i}{l} = \begin{vmatrix} 0.15 & 0.188 & 0.125 \end{vmatrix}$
wenn $R = \frac{1}{4} v$; $v : V = 0,32 0,89 0,26 $	wenn $R = \infty$; $v: V = 0.39$ 0.37 0.35
n R = v; $v : V = 0,38 0,34 0,31$	R = v; $v: V = 0.42$ 0.40 0.38
$n R = \infty$; $v : V = 0,45 0,41 0,38 $	eventuell $v: V = 0.48$ 0.46 0.44

O D Indic, Leisting M in Pridit,	n 21 -	_ 00;	0.,		0,45	"	41	0,38	 	. •		EACI	itueii	v.,		0,48	0,4	,	7144	
Quamer Central Qpro Meter Kolbengeschw Qpro z = 1 m Quamer Quamer Qpro	red. Füll. 1/2 =	0,20	0,15	0,125	0,10	0,08	Сшрг.	gang	bei		red, Fü	11.4 =	0,20	0,15	0,125	0,10	0,08	Cmpr.	gang	C _t
988 34, 45, 138, 23, 33, 27, 42, 23, 23, 36, 11 98, 27, 28, 28, 28, 28, 36, 28, 28, 37, 37, 37, 37, 37, 37, 37, 37, 37, 37					•						1	l				•			<u> </u>	7 = 0,12
100 38,6 60,1 48,3 41,6 33,2 37,2 26,5 26,8 8,5 66,1 110 38,6 60,1 48,3 41,6 33,4 27,7 27,8 8,6 15,6 14,6 34,6 34,8 37,4 37,4 30,8 37,8 37,4 30,8 37,8	084 33,2 088 34,0 092 34,7	45,9 48,1 50,3	36,9 38,7 40,4	31,8 33,3 34,8	26,2 27,4 28,7	21,2 22,2 23,2	2,1 2,2 2,3	2,9 3,0 8,1	11		84 88 92	105,0 107,4 109,8	458,9 480,7 502,6	368,9 386,5 404,0	317,5 332,6 347,8	261,8 274,3 286,8	211,7 221,8 231,8	20,9 21,9 22,9	19,9 20,7 21,6	
130 41,s 71,c 57,t 49,t 40,5 32,8 83, 41,1 36 42,8 76,5 61,5 529, 61,5	105 37,1 110 38,0 115 38,8 120 39,7	57,4 60,1 62,8 65,6	46,1 48,3 50,5	39,7 41,6 43,5	32,7 34,3 35,9	26,5 27,7 29,0	2,6 2,7 2,9	8,5 8,6 8,7	(bei		05 10 15	117 120 123	574 601 628	461 483 505	397 416 435	327 343 359	265 277 290	26 27 29	24 25 26	9 , (c: 3.5
16	130 41,8 135 42,1 140 42,8 145 43,6	71,0 73,7 76,5	57,1 59,3 61,5 63,7	49,1 51,0 52,9 54,8	40,5 42,1 43,7	32,8 34,0 35,3	8,2 8,4 3,5	4,1 4,2 4,4	16'0		30 35 40	131 133 135	710 737 765	571 593 615	491 510 529	405 421 437	328 340 353	32 34 35	29 30 81	
21	16 45,8 17 47,2 18 48,6 19 49,9	87,4 92,9 98,3	70,3 74,7 79,1	60,5 64,3 68,0	49,9 53,0 56,1	40,3 42,8 45,4	4,0 4,2 4,5	4,8 5,1 5,3			60 70 80	145 149 154	874 929 983	703 747 791	605 643 680	499 530 561	403 428 454	40 42 45	36 38 40	0.945
26	21 52,5 22 53,7 23 54,9 24 56,1	114,7 120,2 125,6 131,1	92, 8 96,6 101,0	79,4 83,9 86,9	65,5 68,6 71,7	52,9 55,4 58,0	5,8 5,5 5,7	6,3 6,5	(c= 2,35)		10 20 30	166 170 174	1147 1202 1256	922 966 1010	794 832 869	655 686 717	529 554 580	52 55 57	46 48 50	9, (c: 3/9
32	26 58,4 27 59,5 28 60,6	142,0 147,5 152,9	114, s 118,6 123,0	98,3 102,1 105,8	81,1 84,2 87,3	65,5 68,0 7 0, 6	6,5 6,7 7,0	7,2 7,4 7,6			60 70 80	185 188 192	1420 1475 1529	1142 1186 1230	983 1021 1058	811 842 873	655 680 706	65 67 70	56 58 60	
42	32 64,8 34 66,8 36 68,7 38 70,6	174,8 185,8 196,7	140,5 149,3 158,1	121,0 128,5 136,1	99,7 106,0 112,2	80,6 85,7 90,7	8,0 8,5 9,0	8,6 9,0 9,5	98'0		20 40 60	205 211 217	1748 1858 1967	1405 1493 1581	1210 1285 1361	997 1060 1122	806 857 907	80 85 90	68 72 76	0860
52 82,6 284,1 228,4 196,6 162,1 131,0 12,9 13,0 166 84,2 295,0 237,1 204,1 168,3 136,1 13,9 14,5 18 87,2 316,9 254,7 219,2 180,8 146,2 14,4 14,3 14,3 164 191,6 349,6 281,1 241,9 199,5 167,3 16,9 254,7 219,2 17,1 14,9 14,8 164 191,6 349,6 281,1 241,9 199,5 167,3 16,9 16,5 72 97,2 393,3 316,2 27,2 224,4 181,4 17,9 17,8 76 99,8 415,2 333,8 287,3 236,9 191,5 18,9 18,2 9,4 10,8 145,2 333,8 287,3 236,9 191,5 18,9 18,2 9,4 10,8 145,2 333,8 287,3 236,9 191,5 18,9 18,2 9,4 10,8 10,2 10,2 10,5 12,4 13,5 14,5 14,5 14,5 14,5 14,5 14,5 14,5 14	42 74,3 44 76,0 46 77,7	229,5 240,4 251,3	184,5 193,2 202,0	158,8 166,3 173,9	130,9 137,1 143,4	105,8 110,9 115,9	10,5 11,0 11,5	10,8 11,3 11,7	(c=		20 40 60	235 240 246	2295 2404 2513	1845 1932 2020	1588 1663 1739	1309 1371 1434	1058 1109 1159	105 110 115	88 91 95	9 (c: 4,2
64 91,6 349,6 281,1 241,9 199,5 161,3 15,9 15,6 163,5 164,5 165,	52 82,6 54 84,2 56 85,7	284,1 295,0 306,0	228,4 237,1 245,9	196,6 204,1 211,7	162,1 168,3 174,5	131,0 136,1 141,1	12,9 13,4 13,9	13,0 13,5 13,9			20 40 60	261 266 271	2841 2950 3060	2284 2371 2459	1966 2041 2117	1621 1683 1745	1310 1361 1411	129 134 139	107 111 115	
0,80 102;4 437;0 351;4 302;4 249;4 201;6 19;9 19;0 3;39 7,00 303 3824 3074 2646 2182 1764 174 142 4;	64 91,6 68 94,4 72 97.2	349,6 371,5 393,3	281,1 298,7 316,2	241,9 257,0 2 72 ,2	199,5 212,0 224,4	161,3 171,4 181,4	15,9 16,9 17,9	15,6 16,5 17,8	9,4		20 40 60	285 290 294	3387 3496 3606	2723 2811 2899	2344 2419 2495	1933 1995 2 057	1562 1613 1663	154 159 164	127 131 135	9,000
	•	1		i	i I		19,9	19,0	3,32)		1		Γ.	3074	2646	2182	1764	174	142	4,5

Abs. Adm. Sp. p=18 Kgr. od. Atm.

Red, Füll. $\frac{l_i}{l}$ =	0,20	0,15	0,125	0,10	0,08
<i>C</i> ; =	7,2	6,7	6,5	6,3	6,3
≠C; =	6,9	5,9	5,8	5,8	5,9

		Woolf- u $N' = \frac{1}{2}N$					-		C	ompoun	d-Mas		_				den	Quadi	ranten
		$(normal) \frac{1}{2}$. 1	0,15	1	25	0,10	1	l		bei	on norm)	:	t	1gs-Al 0,15	0,12	5 0	,10	
Went		t v; v:1		0,33	+-	27	0,21		╁	weni	R =		<u>-</u>	<u> </u> -	0,39	0,3		,32	
» "			v = v =	O,39 O,46	1 . '	33 40	O,26 O,32		ł	n		v; ituell	v: V v: V		O,42 O,49	0,3),34),38	
red.Fü	11, 1/1 =	0,20 0,15	0,125	0,10	0,08	Subtr.	Leer-	C ₄		red. Fü	11. /, =	0,20	0,15	0,125	0,10	0,08	Subtr. Cmpr.	Leer-	C _i
0	D	Indic. Lei	stung	N _i in P	fdk.		Lstg.	1 =		0	D	Indi	c. Leis	stung	Nin I	Pfdk.	Lstg.		$\frac{l}{l} =$
Qu. Met.	Centm.	(pro 1 Mete		•		pro c	=1 m	0,125		Qu, Met.	Centm.				c benges		pro c	=1 m	0,125
0,080 084 088 092	32,4 33,2 34,0 34,7	48,4 39,1 50,8 41,1 53,2 43,0 55,7 45,0	35,5 37,2 38,9	29,4 30,8 32,2	22,8 24,0 25,1 26,9	2,8 2,4 2,5	2,9 8,0 3,1 3,2	$0.90 = \frac{1}{1 + \mu}$		0,80 84 88 92	105,0 107,4 109,8	508,3 532,5 556,7	410,8 430,4 450,0	355,1 372,0 388,9	280,1 294,1 308,1 322,1	239,7 251,1 262,5	22,6 23,7 24,8	20,6 21,4 22,3	14 1+ 1+
096 0,100 105 110 115 120	35.4 36.3 38.3 38.3 39.3 39.3	58,1 47,0 60,5 48,9 63,5 51,4 66,6 53,8 69,6 56,3 72,6 58,7	42,3 44,4 46,5 48,6	35,0 36,8 38,5 40,3	27,4 28,5 30,0 31,4 32,8 34,3	2,7	8,3 3,4 8,5 8,7 8,8 8,9	10,8 (bei c = s,o6)		96 1,00 05 10 15 20	112,2 115 117 120 123 125	580,9 605 635 666 696 726	489 514 538 563 587	405,8 423 444 465 486 507	336,1 350 368 385 403 420	273,9 285 300 314 328 343	25,8 27 28 30 31 32	23,2 24 25 26 27 28	9,1 (c = 3,68)
0,125 130 135 140 145	40,5 41,3 42,1 42,8 43,6	75,7 61,8 78,7 63,6 81,7 66,1 84,8 68,5 87,8 71,0	52,8 54,9 57,0 59,2	43,8 45,5 47,3 49,0	35,7 37,1 38,5 40,0 41,4	3,4 8,5 8,6	4,1 4,2 4,3 4,5 4,6	16'0		1,25 30 35 40 45	128 131 133 135 138	757 787 817 848 878	612 636 661 685 710	528 549 570 592 613	438 455 473 490 508	357 371 385 400 414	34 85 36 38 39	29 31 32 33 34	
0,15 16 17 18 19	44,4 45,8 47,2 48,6 49,9	90,8 73,4 96,8 78,3 102,9 83,2 108,9 88,0 115,0 92,9	63,4 67,6 71,9 76,1	52,5 56,0 59,5 63,0	42,8 45,7 48,5 51,4 54,2	4,0 4,3 4,6 4,8 5,1	4,7 5,0 5,2 5,5 5,7			1,50 60 70 80 90	140 145 149 154 158	908 968 1029 1089 1150	734 783 832 880 929	634 676 719 761 803	525 560 595 630 665	428 457 485 514 542	40 43 46 48 51	85 87 39 41 43	0,945
0,20 21 22 23 24	51,2 52,5 53,7 54,9 56,1	121,0 97,8 127,1 102,7 133,1 107,6 139,2 112,5 145,2 117,4	88,8 93,0 97,2	73,5 77,0 80,5	57,1 59,9 62,8 65,6 68,5	5,4 5,6 5,9 6,2 6,5	6,0 6,2 6,4 6,7 6,9	9,8 (c= 2,45) 88		2,00 10 20 30 40	162 166 170 174 177	1210 1271 1331 1392 1452	978 1027 1076 1125 1174	845 888 930 972 1015	700 735 770 805 840	571 599 628 656 685	54 56 59 62 65	45 47 50 52 54	8,9 (c = 4,08)
0,25 26 27 28 29	57,3 58,4 59,5 60,6 61,7	151,3 122,3 157,3 127,8 163,4 132,1 169,4 136,9 175,5 141,8	109,9 114,2 118,4	91,0 94,5 98,0	71,3 74,2 77,0 79,9 82,7	7,5	7,2 7,4 7,6 7,9 8,1			2,50 60 70 80 90	181 185 188 192 195	3	1223 1272 1321 1369 1418	1099 1142 1184	875 910 945 980 1015	713 742 770 799 827	67 70 78 75 78	56 58 60 62 64	
0,30 32 34 36 38	62,7 64,8 66,8 68,7 70,6	181,5 146,7 193,6 156,5 205,7 166,3 217,8 176,1 229,9 185,9	135,3 143,7 152,2	112,0 119,0 126,01	97,0	8,6 9,1 9,7	8,4 8,8 9,3 9,8 10,3	98'0		3,00 20 40 60 80	217	1936 2057 2178		1353 1437 1522	1120		97	66 70 75 79 83	0,960
0,40 42 44 46 48	74,2 76,0 77,7	242,0 195,6 254,1 205,4 266,2 215,2 278,3 225,0 290,4 234,8	177,5 186,0 194,4	147,01 154,01 161,01	19,8 25,5 31,3	11,8 11,8 12,4	10,7 11,9 11,6 12,1 12,5	9,5 (c = 2,92)		4,00 20 40 60 80	235 240 246	2541 2662 2783	2054 2152 2250	1775 1860 1944	1400 1470 1540 1610 1680	1198 1255 1313	118 118 124	91 95 99 103	8,8 (c = 4.49)
0,50 52 54 56 58	81,0 82,6 84,2 85,7 87,2	302,5 244,5 314,6 254,3 326,7 264,1 338,8 273,9 350,9 283,7	210,8 228,2 236,7	182,0 1 189,0 1 196,0 1	48,4 54,1 59,8	14,0 14,5 15,1	18,0 13,4 18,9 14,3 14,8			5,00 20 40 60 80	266 271	3267 3388	2543 2641 2739	2198 2282 2367	1750 1820 1890 1960 2030	1484 1541 1598	140 145 151	107 111 116 120 124	
0,60 64 68 72 76	97,2 99,8	363,1 293,5 387,3 313,0 411,5 332,6 435,7 352,1 459,9 371,7	270,5 287,4 304,4 321,3	224,1 1 238,1 1 252,1 2 266,1 2	82,6 194,0 105,4 116,8	17,2 18,3 19,4 20,5	15,8 16,1 17,0 17,9 18,8	8 0 9 ,1		6,00 20 40 60 80	290 294 299	3994	3032 3130 3228	2621 2705 2790	2101 2171 2241 2311 2381	1769 1826 1883	167 172 178	128 132 136 140 144	9960
ľ	102,4	484,1 391,3				21,5	19,7	(c = 3,47)				ı	1	!	2451	i	188	1 4 8	(c = 1
I Coul.	Coëff.:	0,89 0,88	0,86	0,86	0,83	l		1		Coul	Coëff.:	0,89	0,88	0,86	0.85	0,83			

Digitized by Google

Abs. Adm. Sp. p = 18 Kgr. od. Atm.

Red. Füll. $\frac{l_i}{l}$	0,20	0,15	0,125	0,10	0,08
<i>C</i> ', =	7,0	6,6	6,3	6,2	6,1
$xC_i =$	6,1	5,8	5,7	5,6	5.7

Compound-Masch. Für gleiche Arbeit in den Quadranten

Corr. Woolf- und Receiv.-Woolf-Masch.

			_		ceiv Spani					ľ	Compoun	d-Mas		_		Arbe gs-Ab		den	Quadr	anten
		(norn	- ,	. 1	0,125	1	118	0,10				bei ((norm:		- 1	0,125	0,1	18	0,10	
wenn "	R = R = R =		v: v: v:	7 =	0,98 0,34 0,41	0,	,25 ,30 ,37	O,22 O,27 O,33		1	weni	R = R = event	v;	v: V v: V v: V	=	0,35 0,38 0,45	0,3 0,3 0,4	6	0,32 0,34 0,39	***************************************
red.Fü	11. <u>1,</u> =	0,20	0,15	0,125	0,10	0,08	Subtr. Cmpr.	Leer-	C _i		red. Fü	11. <u>4</u> =	0,20	0,15	0,125	0,10	0,08	Subtr		C _l
O Qu. Met.	<i>D</i> Centm.				V _i in P		Latg.	Lstg.	/, 0,10		O Qu. Met.	D Centm				N _i in F		Lstg.	Lstg.	$\frac{l_{i}}{l} = 0.10$
0,080	32,4	53,0			31,0	25,4	2,3	=1 m			0,80	102,4	(pro			309,8		<u> </u>	20,8	\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\
084 088 092 096	33,2 34,0 34,7 35,5	55,6 58,3 60,9 63,6	45,2 47,3 49,5	39,1 41,0 42,9	32,5 34,1 35,6 37,2	26,7 27,9 29,2 30,5	2,4 2,5 2,6 2,8	3,1 8,2 8,8 8,4	$0.90 = \frac{1}{1+\mu}$		84 88 92 96	105,0 107,4 109,8 112,2	556,3 582,8 609,3	451,5 473,0 494,5	391,4 410,1 428,7	325,3 340,8 356,3	266,8 279,5 292, 2	24,5 25,5 26,5	21,2 22,1 23,1	$0.94 = \frac{1}{1+1}$
0,100 105 110 115 120	36,2 37,1 38,0 38,2 39,7	66,2 69,5 72,9 76,2 79,5	53,8 56,4 59,1 61,8 64,5	48,9 51,3 53,6	38,7 40,7 42,6 44,6 46,5	31,8 33,4 34,9 36,5 38,1	2,9 3,0 8,2 3,3 8,5	8,5 8,6 8,8 8,9 4,1	9,8 (bei (c =: 2,15)		1,00 05 10 15 20	115 117 120 123 125	662 695 729 762 795	538 564 591 618 645	466 489 513 536 559	387 407 426 446	318 334 349 365 381	29 80 82 83 35	25 26 27 28 29	8,6 (c = 3.87)
0,125 130 135 140 145	40,5 41,3 42,1 42,8 43,6	82,8 86,1 89,4 92,7 96,0	67, 3 69,9 72,6 75,3	58,3 60,6 62,9 65,2	48,4 50,4 52,3 54,3 56,3	39,7 41,3 42,9 44,5 46,1	3,6 3,7 3,9 4,0	4,3 4,3 4,5 4,6 4,8	16'0		1,25 30 35 40 45	128 131 133 135 138	828 861 894 927 960	672 699 726 753 780	583 606 629 652 676	484 504 523 543	397 413 429 445 461	36 37 39 40 42	30 32 33 34 35	
0,15 16 17 18 19	44,4 45,8 47,2 48,8 49,9	99,4 106,0 112,6 119,8	80,6 86,0 91,4	69,9 74,6 79,2 83,9	58,1 62,0 65,8 69,7 73,6	47,6 50,8 54,0 57,2 60,4	4,3 4,6 4,9 5,9 5,5	4,8 5,1 5,4 5,6 5,9			1,50 60 70 80 90	140 145 149 154 159	994 1060 1126 1192	806 860 914 968	699 746 792 839 885	581 620 658	476 508 540 572 604	48 46 49 52 55	86 88 40 43 45	0,945
0,20 21 22 23 24	51,2 52,5 53,7 54,9 56,1	132,5 139,1 145,7 152,3	107,5 112,9 118,3 123,6	i 'i	77,5 81,3 85,8 89,1	63,5 66,7 69,9 73,1 76,8	Б,8 6,0 6,3 6,6	6,1 6,4 6,6 6,9 7,1	9,3 (c = 2,56) 2,56)		2,00 10 20 30 40	162 166 170 174 177	1325 1391 1457 1523	1075 1129 1183 1236 1290	932 979 1025 1072	775 813 852 891	635 667 699 731 762	58 60 63 66 69	47 49 51 58 56	8,5 (c= 4,25)
0,25 26 27 28 29	57,3 58,4 59,5 60,6 61,7	172,2 178,8 185,4	1 39,8 1 45,1 1 50,5	116,5 121,2 125,8 130,5 135,1	96,8 100,7 104,6	79,4 82,6 85,8 89,0 92,1	7,2 7,5 7,8 8,1 8,4	7,4 7,6 7,9 8,1 8,4			2,50 60 70 80 90	181 185 188 192 195	1656 1722 1788 1854	1344 1398 1451 1505 1559	1165 1212 1258 1305	968 1007 1046	794 826 858 890 921	72 75 78 81 84	58 60 62 64 66	
0,30 32 34 36 38	66,8 68,7	211,9 225,2 238,4	172,0 182,8 193,5	149,1 158,4 167,8	116,2 123,9 1 131,7 1 139,4 1 147,2 1	101,6 108,0 114,3	9,2 9,8 10,4	8,6 9,1 9,6 10,1 10,5	980		3,00 20 40 60 80	198 205 211 217 223	2119 2252 2384	1720 1828 1935	1491 1584 1 6 78	1162 1239 1317 1394 1472	1016 1080 1143	98 104	69 78 77 82 86	096'0
0,40 42 44 46 48	76,0 77,1	278,2 291,4 304,7	225,8 236,5 247,3	195,7 205,0 214,4	154,9 162,7 170,4 178,2 185,9	133,4 139,7 146,1	12,1 12,7 13,2	11,0 11,5 12,0 12,4 12,9	9,0 (c = 3,04)		4,00 20 40 60 80	229 235 240 246 251	2649 2782 2914 3047	2150 2258 2365 2473	1864 1957 2050 2144	1549 1627 1704 1782 1859	1270 1334 1397 1461	115 121 127 132	90 94 99 103 107	8,4 (c= 4,66)
0,50 52 54 56 58	82,6 84,2 85,7	344,4 357,7 370,9	279,5 290,3 301,0	242,3 251,6 261,0	193,7 201,4 209,2 216,9 224,7	165,1 171,5 1 7 7,8	15,0 15,6 16,1	18,4 18,9 14,3 14,8 15,3			5,00 20 40 60 80	256 261 266 271 276	3444 3577 3709	2795 2903 3010	2423 2516 2610	1937 2014 2092 2169 2247	1651 1715 1 7 78	150 156 161	111 116 120 124 128	,
0,60 64 68 72 76	94, <u>4</u> 97,2 99,8	423,9 450,4 476,9	344,0 365,5 387,0	298,2 316,9 33 5 ,5	232,4 1 247,9 2 263,4 2 278,9 2 294,3 2	203,3 216,0 228,7	18,4 19,6 20,7	15,7 16,6 17,6 18,5 19,4	160 8,7		•	281 285 290 294 299	4106 4239 4371	3333 3440 3548	2889 2982 3076	2324 2401 2479 2556 2634	1969 2033 2096	179 184 190	133 137 141 145 149	996'0 8,3
l	102,4			1	309,8	_	28,0	20,3	(c = 3,61)		1	303				2711		202	154	(c = 4,98)
Coul. (~0∈¤.:	V,895	V,88	4,865	U,85	0,81		1			Coul.	Coëff.:	0,895	0,88	0,865	0,85	0,84		1 1	

Abs. Adm. Sp. p = 14 Kgr. od. Atm.

Red. Füll. $\frac{l_1}{l}$	0,90	0,15	0,125	0,10	0,08
<i>C</i> ;=	6,9	6,4	6,2	6,0	5,9
$xC_i''=$	6,1	5,7	5,5	5,5	5,4

Corr. Woolf- und ReceivWoolf-Masch. Für N' = {N ohne Spannungs-Abfall:	Compound-Masch. Für gleiche Arbeit in den Quadranten ohne Spannungs-Abfall:
bei (normal) $\frac{l_i}{l} = \begin{vmatrix} 0.125 & 0.10 & 0.085 \end{vmatrix}$	bei (normal) $\frac{l_i}{l} = \begin{vmatrix} 0.125 & 0.10 & 0.085 \end{vmatrix}$
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	wenn $R = \infty$; $v : V = 0.35$ 0.38 0.89 n = R = v; $v : V = 0.38$ 0.34 0.31 eventuell $v : V = 0.46$ 0.40 0.34

	===				-		_	-,,,,	_										154	_
red. Fü	11. /, =	0,20	0,15	0,125	0,10	0,08	Subtr. Cmpr.	gang	C _i bei		red, Fü	11. /, =	0,20	0,15	0,125	0,10	0,08	Cmapr.	gang	O _t bei
0	D	Indi	c. Leis	tung -	V in I	Pfdk.	Lstg.	Lstg.	 ' 7 =		0	D	Indi	c. Leis	tung -	N _i in 1	Pfdk.	Lstg.	Lstg.	1/7 =
Qu. Met	Centm	(pro	1 Mete	r Kolb	enges	:hw.)	pro c	= 1 m	0,10		Qu. Met.	Centm.	(pro	1 Met	er Koll	benges	chw.)	pro <i>c</i> :	=1 m	0,10
0,080	32,4	57,5	1		34,0		2,4	8,0	$\frac{1}{1+\mu}$		0,80	102,4			407,4				20,9	
084 088	33,2 34,0	63,3		1	35,7 37,3	29,4 30,8	2,5 2,6	8,1 8,2	= 1		84 88				427,8 448,2			25,8 26,5		- 11
092 096	34,1 35,5	66, s 69,1	53,9	46,8	39,0 40,7		2,8	8,3	8		92 96		661,8	5390	468,5	390,5	321,7	27,7	23,8	
0.100	36.2	71,9	1		42,4	35,0	8,0	8,4 8,6	9,6		1,00	115	719	586	488,9 509	424	350	30,3	26	8,4
105 110	37,1	75,5	61,5	53,5	44,6	36,7	3,2	3,7	(bei		05	117	755	615	535	446	367	32	27	(c == 3.97)
115	38,0 38,8	79,1 82,7		50,0 58,6	46,7 48,8	38,5 40,2	3,3 3,5	8,9 4,0	2,23)		10 15	120 123	791 827	645	586	467 488	385 402	33 35	28 29	3311
120	39,7	86,3	1 ' '		50,9			4,1			20	125	863	703	611	509	420	36	80	
0,125 130	40,5 41,8	89,9 93,5	1 - 2'	66,2	53,0 55,2	43,7	3,8 3,9	4,3 4,4	.		1,25 30	128 131	899 935	732 762	662	530 552	437 455	88 39	81 38	
135 140	42,1 42,8	97,1	79,1	68,8	57,3	47,2	4,1	4,6	160		35	133	971	791	688	573	472	41	84	
145	43,6	100,7			59,4 61,5		4,3 4,4	4,7 4,8			40 45	135 138	1007	820 850	713	594 615	490 507	42 44	35 8 6	
0,15	44,4	107,9			63,7	52,5	4,5	4,9			1,50	140	1079	879	764	637	525	45	37	
16 17	45,8 47,3	115,1			67,9 72,1		4,8 5,1	5,3 5,5			60 70	145 149	1151	938	815	679 721	560 595	48 51	39 42	0,945
18 19	48,8 49,9		105,5	91,7	76,4 80,6	63,0	5,4	5,8 6,0			80 90	154 158	1295	1055	917 968	764 806	630	54 57	44 46	
0,20	51,3		1	101,9	84,9		6,0	6,3	9,2		2,00	162	1367	1113	*	849	699	60	49	8,9
21	52,5	151,1	123,0	107,0	89,1	734	6,3	6,5	(c= 2,65)		10	166	1511	1230	107Ó	891	734	63	51	(c= 4,41)
22 23	53,1 54,9			112,0 117,1			6,6	6,8 7,1	, 8 8,0		20 30	170 174	1582	1348		934 976	769 804	66 69	53 55	4,4-7
24	56,1	172,6	140,6	122,2	101,8	83,9	7,3	7,8			40	177	1726	1406	1222	1018	839	72	58	
0,25 26	57,2 58,4			I 27,3 I 32,4			7,5 7,8	7,6 7,8			2,50 60	181 185	1798 1870		1273	1061	874 909	75 78	60 62	
27	59,5	194,2	158,2	I 37,5	114,6	94,4	8,1	8,1		1	70	188	1942	1582	1375	1146	944	81	64	l
28 29	60,8 61,7			142,6 147,7				8,4 8,6			80 9 0		2014 2086	1641 1699	1477	1188	979 1014	84 87	67 69	
0,30	62,7			152,8				8,8			3,00		2158		1528			90	71	
32 34	66,8			163,0 173,2				9,3 9,8			20 40	205 211	2302 2446		1630			96 102	75 80	
36 38	68,7	259,0	210,9	183,4	152,8	125,9	10,8	10,3	8		60	217	2590	2109	1834	1528	1259	108	84	0)860
0.40	70,6 72,4		1	193,6	_ '!			10,8	8,8		4,00	223 229	2734 2877	2344	1936	1698			89 98	8,1
42	74,2	302,1	246,1	213,9	178,3	146,9	12,6	11,8	(c =		20	235	3021	2461	2139	1783	1469	126	98	(c= 4,85)
44 46	77.7	316,5 330,9		224,1 234,3				12,8 12,8	3,15)		40 60	240 246	3165 3309		2241 2343				102 106	1,037
48	79,8	345,3	281,2	244,5	203,7	167,8	14,4	13,3			80	251	3 45 3	2812	2445	2037	1678	144	111	
0,50 52	81,0 82,6	359,7	293,0 304.7	254,7 264,9	212,2 220.7	174,8 181.8	15,1 15.7	18,8 14,3			5,00 20	256 261	3597 3741	2930 3047		2122 2207	1748 1818		115 120	
54	84,2	388,5	316,4	275,1	229,2	188,8	16,3	14,8			40	266	3885	3164	2751	2292	1888	163	124	
56 58	87,2	402,8 417,9	339,8	205,2 295,4	23/,7 246,2	195,8 202,8	17,5	15,8 15,7			60 80	271 276	4028 4172	3398	2852 2954	2462	2028	175	128 133	
0,60	88,7	431,6	351,5	305,6	254,6	209,8	18,1	16,2			6,00	281	4316	3515	3056	2546	2098	181	137	
64		460,4 489,1						17,1 18,1			20 40	285 290	4460 4604	3750	3158 32 6 0	2716	2238	193	142 146	0,955
72 76	97,2	517,9	421,9	366,7	305,6	251,8	21,7	19,0	8 0 0		60	294	4748	3867	3362	2801	2308	199	150 155	8,1
	99,8 102,4	546,7 575.4		307,0 407,4				20,0 20,9	8,5 (c=		7,00	303	4891 5035		3463 3565	i	1		159	(6
	Coëff.:		1		1		,·	2010	3,75)			Coëff.		1					100	5,11)
, Cour.	Coeii.i	V-96	V-88	V/865	V/855	√,84	J l		į		II Cour	-0em.	1 V,90	488	0,865	V-855	V,84			'

III. SERIE.

Maschinen mit hohem Dampfdruck (7 bis 14 Atm.)

B.

Dreicylinder-Condensations-Maschinen

als Dreimal-Expansions-Maschinen.

(Im Mittel zwischen ausgiebig geheizten und nicht geheizten Receivern bezw. mit bloss äusserlich geheizten Receivern.)

Bezeichnungen. Volumina: v_1 Hochdr. Cyl.; v_2 Mitteldr. Cyl.; V Niederdr. Cyl. Receiver: erster R_1 (zwischen v_1 und v_2); zweiter R_2 (zw. v_2 und V). Leistungen: N_1 für v_1 ; N_2 für v_3 ; N_4 Gesammtleistung der drei Cyl.

Werthe von $\frac{1}{r}$

zur Bestimmung des Abkühlungs-Verlustes C_i^r aus den tabellarischen Ansätzen von xC_i^r (durch Multiplication dieser Ansätze mit $\frac{1}{x}$).

red. Füllung $\frac{l_i}{l}$	0,15	0,125	0,10	0,08	0,07	0,06	0,05	0,04	0,085	0,08	0,025	0,02	$=\frac{l_i}{l}(\text{red.F\"{u}llung})$
c = 0,5 m	1,09	1,11	1,14	1,16	I,17	1,18	1,19	I ,90	1,91	1,21	1,22	1,23	c = 0.5 m
0,6	0,99	1,01	I ,04	1,06	1,07	1,08	I,09	I,10	I,io	1,11	1,11	1,12	0,6
0,7	0,92	0,94	0,96	0,98	0,99	I,00	1,01	I,02	I,02	1,03	1,03	1,04	0,7
0,8	0,86	0,88	0,90	0,92	0,92	0,93	0,94	0,95	0,95	0,96	0,96	0,97	0,8
0,9	0,81	0,83	0,85	0,86	0,87	0,88	0,89	0,90	0,90	0,90	0,91	0,91	0,9
$c = 1.0 \mathrm{m}$	0,77	0,79	0,80	0,82	0,83	0,83	0,84	0,85	0,85	0,86	0,86	0,87	$c = 1.0 \mathrm{m}$
1,1	0,73	0,75	0,77	0,78	0,79	0,79	0,80	0,81	0,81	0,82	0,82	0,83	1,1
1,2	0,70	0,72	0,73	0,75	0,75	0,76	0,77	0,78	0,78	0,78	0,79	0,79	1,2
1,8	0,67	0,69	0,70	0,72	0,72	0,73	0,74	0,75	0,75	0,75	0,76	0,76	1,3
1,4	0,65	0,66	0,68	0,69	0,70	0,71	0,71	0,79	0,72	0,72	0,73	0,73	1,4
$c=1.5\mathrm{m}$	0,63	0,64	0,66	0,67	0,67	0,68	0,69	0,69	0,70	0,70	0,70	0,71	c=1.5 m
1.6	0,61	0,62	0,64	0,65	0,65	0,66	0,67	0,67	0,67	0,68	0,68	0,69	1,6
1,7	0,59	0,60	0,62	0,63	0,63	0,64	0,65	0,65	0,65	0,66	0,66	0,66	1,7
1,8	0,57	0,59	0,60	0,61	0,62	0,62	0,63	0,63	0,64	0,64	0,64	0,65	1,8
1,9	0,56	0,57	0,58	0,59	0,60	0,61	0,61	0,62	0,69	0,62	0,63	0,63	1,9
$c = 2.0 \mathrm{m}$	0,54	0,56	0,57	0,58	0,58	0,59	0,59	0,60	0,60	0,61	0,61	0,61	c = 2,0 m
2,2	0,52	0,53	0,54	0,55	0,56	0,56	0,57	0,57	0,58	0,58	0,58	0,58	2,2
2,4	0,50	0,51	0,52	0,53	0,53	0,54	0,54	0,55	0,55	0,55	0,56	0,56	2,4
2,6	0,48	0,49	0,50	0,51	0,51	0,52	0,52	0,53	0,53	0,53	0,54	0,54	2,6
2,8	0,46	0,47	0,48	0,49	0,49	0,50	0,50	0,51	0,51	0,51	0,52	0,52	2,8
c = 8,0 m	0,44	0,45	0,46	0,47	0,48	0,48	0,49	0,49	0,49	0,50	0,50	0,50	$c = 3.0 \mathrm{m}$
3,2	0,43	0,44	0,45	0,46	0,46	0,47	0,47	0,48	0,48	0,48	0,48	0,48	3,2
8,4	0,42	0,43	0,44	0,44	0,45	0,45	0,46	0,46	0,46	0,47	0,47	0,47	3,4
8,6	0,41	0,41	0,49	0,43	0,44	0,44	0,44	0,45	0,45	0,45	0,46	0,46	3,6
3,8	0,39	0,40	0,41	0,42	0,42	0,43	0,43	0,44	0,44	0,44	0,44	0,44	3,8
$c = 4.0 \mathrm{m}$	0,38	0,39	0,40	0,41	0,41	0,42	0,42	0,43	0,43	0,43	0,43	0,43	c = 4,0 m
4,2	0,38	0,38	0,39	0,40	0,40	0,41	0,41	0,41	0,42	0,42	0,49	0,42	4,2
4.4	0,37	0,37	0,38	0,39	0,39	0,40	0,40	0,41	0,41	0,41	0,41	0,41	4,4
4,6	0,36	0,37	0,37	0,38	0,39	0,39	0,39	0,40	0,40	0,40	0,40	0,40	4,6
4,8	0,35	0,36	0,37	0,37	0,38	0,38	0,38	0,39	0,39	0,39	0,39	0,40	4,8
c = 5,0 m	0,34	0,35	0,36	0,37	0,37	0,37	0,38	0,38	0,38	0,38	0,39	0,39	c = 5,0 m

Note. Diese Werthe von $\frac{1}{x}$ sind für alle Maschinengattungen (bei einer gewissen Füllung $\frac{l_t}{l}$ und Kolbengeschwindigkeit c) gleich gross; dieselben sind in der vorangehenden Einleitung für alle Füllungen auf drei Decimalen angegeben.

Corrections-Coëffic, für C_i " bei dem jeweiligen Hubverhältnisse l:D.

Wenn $I:D = \begin{bmatrix} 0.6 & 0.6 & 1.0 & 1.28 & 1.5 & 1.75 & 2 & 2.5 & 8 & 8.6 & 4 & 5 \\ \text{Coëffic.} = \begin{bmatrix} 0.73 & 0.77 & 0.69 & 0.67 & 0.61 & 0.96 & 1 & 1.08 & 1.15 & 1.92 & 1.41 \end{bmatrix}$

Abs. Adm. Sp. p = 7 Kgr. od. Atm.

Red, Füll, $\frac{I_i}{I} = 1$	0,10	0,08	0,06	0,05	0,04
ζ=	5,2	4,9	4,5	4,3	4,1
*C'=	4,6	4,3	4,1	3,9	3,8

Dreikurbelmasch. (Kurbeln unter 120°).

Für thunlichst gleiche Arb. in d. Sext. ohne Abfall:

bei (normal) $\frac{L}{I} = 0.08 \mid 0.07 \mid 0.06 \mid$

Zweikurbelmasch, (Kurbeln unter 90°).

Hochdruck u. Mitteldruck an Einer Kurbel.

Für gleiche Arb, an beiden Kurbeln ohne Abfall:

bei (normal) $l_i/l_i = 0.08$ | 0.97 | 0.06 | wenn $R_1 = v_1$; $v_1 : V = \begin{cases} \text{von} & 0.14 & 0.13 & 0.11 \\ \text{bis} & 0.20 & 0.17 & 0.14 \\ \text{is} & 0.20 & 0.40 & 0.41 \end{cases}$ | $N_1 = N_2$ | exte. | $R_2 = v_2$; $v_2 : V = 0.50 & 0.46 & 0.41 \\ N_1 + N_2 = \frac{1}{2}N$

red. Fü	•		سسا	لننا	0,05		Subtr. Cmpr. Lstg.		C _i bei	red, Fü	, 	<u> </u>	لـــــــا			L	Subtr. Cmpr. Lstg.		C; bei
O Qu.Met.	<i>D</i> Centm				$\frac{N_c}{c}$ in Francisco		pro c	=1 m	0,07	Qu. Met.	D Centm	1	c. Leis 1 Mete		-		pro c	= 1 m	0,07
0,080 084 088 092 096	32,4 33,2 34,0 34,7 35,5	20,s 21,s 22,s 23,s 24,s	17,4 18,2 19,1 20,0 20,8		12,5 13,1 13,7 14,4 15,0	10,7 f 1,2 f 1,8 f 2,3 f 2,8	1,0 1,0 1,1 1,1	4,2 4,3 4,4 4,6 4,7	$0.90 = \frac{1}{1+\mu}$	0,80 84 88 92 96		211,8 221,8 231,9		149,1 156,2 163,3	131,3 137,3 143,5	112,s 117,6 122,9	10,9 11,5	24,6 25,6 26,6 27,7 28,7	$0.94 = \frac{1}{1+\mu}$
0,100 105 110 115 120	36,2 37,1 38,0 38,8 39,1	25,9 26,5 27,7 29,0 30,3	21,7 22,8 23,9 25,0 26,1	17,8 18,6 19,5 20,4 21,3	15,6 16,4 17,2 17,9 18,7	13,4 14,0 14,7 15,4 16,0	1,3 1,3 1,4 1,4 1,5	4,9 5,0 5,2 5,4 5,5	8,4 (bei c= 1,58)	1,00 05 10 15 20	115 117 120 123 125	252 265 277 290 303	217 228 239 250 261	178 186 195 204 213	156 164 172 179 187	134 140 147 154 160	12 18 14 14 15	30 31 82 83 85	7,0 (c = 2,81)
0,125 130 135 140 145	40,5 41,3 42,1 42,8 43,6	31,5 32,8 34,0 35,3 36,6	29,3 30,4	22,s 23,1 24,0 24,9 25,8	19,5 20,3 21,1 21,8 22,6	16,7 17,4 18,1 18,7 19,4	1,6 1,6 1,7 1,7 1,8	5,7 5,9 6,1 6,2 6,4	16'0	1,25 30 35 40 45	128 131 133 135 138	315 328 340 353 366	272 283 293 304 315	222 231 240 249 258	195 203 211 218 226	167 174 181 187 194	16 16 17 17 18	86 87 88 40 41	
0,15 1 6 17 18 19	44,4 45,8 47,2 48,6 49,9	37,8 40,3 42,9 45,4 47,9	39,1	28,4	23,4 25,0 26,5 28,1 29,6	20,0 21,4 22,7 24,1 25,4	1,9 2,0 2,1 2,2 2,4	6,5 6,8 7,2 7,5 7,8		1,50 60 70 80 90	140 145 149 154 158	378 403 429 454 479	326 347 369 391 413	266 284 302 320 337	234 250 265 281 296	200 214 227 241 254	19 20 21 22 24	42 45 47 49 52	0,946
0,20 21 22 23 24	51,2 52,5 53,7 54,9 56,1	50,4 52,9 55,5 58,0 60, 5	43,4 45,6 47,8 49,9 52,1		31,8 32,8 34,3 35,9 37,4	26,7 28,1 29,4 30,7 32,1	2,5 2,6 2,7 2,9 3,0	8,1 8,4 8,7 9,0 9,3	8,0 (c == 1,87) 88	2,00 10 20 30 40	162 166 170 174 177	504 529 555 580 605	434 456 478 499 521	355 373 391 408 426	312 328 343 359 374	267 281 294 307 321	25 26 27 29 30	54 57 59 61 64	6,9 (c == 3,12)
0,25 26 27 28 29	57,3 58,4 59,5 60,6 61,7	63,0 65,5 68,1 70,6 73,1	58,6	47,9 49,7	39,0 40,6 42,1 43,7 45,8	33,4 34,8 36,1 37,4 38,8	8,1 3,2 3,8 8,5 8,6	9,6 9,9 10,2 10,5 10,8		2,50 60 70 80 90	181 185 188 192 195	630 655 681 706 731	543 564 586 608 630	444 462 479 497 515	390 406 421 437 452	334 348 361 374 388	31 32 33 35 36	66 69 71 78 76	
0,30 32 34 36 38	62,7 64,8 66,8 68,7 70,6	75,6 80,7 85,7 90,8 95,8	78,2	60,4	46,8 49,9 53,0 56,2 59,3	40,1 42,8 45,4 48,1 50,8	8,7 4,0 4,2 4,5 4,7	11,1 11,6 12,2 12,8 13,4	98′0	3,00 20 40 60 80	198 205 211 217 223	756 807 857 908 958	651 695 738 782 825	533 568 604 639 675	468 499 530 562 593	401 428 454 481 508	37 40 42 45 47	78 83 87 92 97	098'0
0,40 42 44 46 48	72,4 74,2 76,0 77,7 79,3	100,8 105,9 110,9 116,0 121,0	91, s 95,5 99,9	71,0 74,6 78,1 81,7 85,2	62,4 65,5 68,6 71,8 74,9	53,4 56,1 58,8 61,5 64,1	5,0 5,2 5,5 5,7 6,0	13,9 14,5 15,0 15,5 16,1	7,5 (c = 2,22)	4,00 20 40 60 80	246	1008 1059 1109 1160 1210	868 912 955 999 1042	710 746 781 817 852	624 655 686 718 749	534 561 588 615 641	50 52 55 57 60	101 106 111 115 120	6,8 (c =: 3,42)
0,50 52 54 56 58	81,0 82,6 84,2 85,7 87,2	141,2		99,4	78,0 81,1 84,2 87,4 90,5	66,8 69,5 72,1 74,8 77,5	6,2 6,4 6,7 6,9 7,2	16,6 17,2 17,7 18,2 18,8		5,00 20 40 60 80	256 261 266 271 276	1260 1311 1361 1412 1462	1085 1129 1172 1216 1259	888 923 959 994 1030	780 811 842 874 905	668 695 721 748 775	62 64 67 69 72	124 129 133 138 148	
0,60 64 68 72 76	88,7 91,6 94,4 97,2 99,8	161,3 171,4 181,5	156,3	I I 3,6 I 20,7 I 27,8		80,2 85,5 90,8 96,2 101,5	7,4 7,9 8,4 8,9 9,3	19,3 20,4 21,4 22,5 23,5	78'0 P	6,00 20 40 60 80	281 285 290 294 299	1513 1563 1613 1664 1714		1172	936 967 998 1030 1061	802 828 855 882 908	74 77 79 82 84	147 152 156 161 165	998'0
0,80 Coul. (102,4				124,8			24,6	(c == 2,65)	7,00 Coul	<i>303</i> Coëff.:	1765	1520	•-	1092 0,915	935	87	170	(¢ = 3,60)

Abs. Adm. Sp. p = 8 Kgr. od. Atm.

Red. Füll. $\frac{l_i}{l} =$	0,10	0,08	0,06	0,05	0,04
<i>C</i> ; =	5,1	4,8	4,4	4,8	4,0
xC' =	4,6	4,3	4,0	3,9	3,8

Dreikurbelmasch. (Kurbeln unter 120°). Für thunlichst gleiche Arb. in d. Sext. ohne Abfall: bei (normal) 4/1 = | 0.07 | 0.06 | 0.05 |

Zweikurbelmasch. (Kurbeln unter 90°). Hochdruck u. Mitteldruck an Einer Kurbel. Für gleiche Arb. an beiden Kurbeln ohne Abfall:

bei (normal) 4/2 = 0.07 | 0.06 | 0.05 |

wenn $R_1 = v_1$; $v_1 : V = \begin{cases} \text{von} & O_1 I_3 & O_1 I_1 & O_1 I_2 \\ \text{bis} & O_1 I_3 & O_1 I_4 \\ 0_1 I_3 & O_1 I_4 & O_1 I_4 \end{cases}$ $N_1' = N_2'$ $N_1 = V_2 : V = \begin{bmatrix} v_1 : V = V_1 & O_1 I_2 & O_1 I_4 \\ 0_1 I_2 & O_1 I_4 & O_1 I_4 \end{bmatrix}$ $N_1' = N_2'$

	Angade	. (5555									n 112	- v3,			1	///	1	730 20		
red. Fi	ill.	0,10	0,08	0,06	0,05	0,04	Cmpr.	gang	C _i bei		red, Fü	11.1.	0,10	0,08	0,06	0,05	0,04	Cmpr.	gang	C _i bei
0	D	Indi	c. Leis	tung -	V _i in F	Pfdk.	Lstg.	Lstg.	1 / ₇ =		0	D	Indi	c. Leis	tung -	$\frac{N_i}{c}$ in I	Pfdk.	Lstg.	Lstg.	$\frac{l_{i}}{l} =$
Qu, Met.	Centm			er Koll	•		pro e	= 1 m	0,08		Qu. Met.	Centm.	(pro	1 Mete	r Koll	benges	chw.)	pro c	=1 m	0,08
0,080	32,4	23,2			14,4	12,4	1,1	4,8	$\frac{1}{+\mu}$		0,80	102,4				144,0				1+1
084 088	33,2 34,0	24,4 25,5			15,1	13,0 13,6	1,1	4,4	1=	1 1	84 88		243,7 255,3						26,6 27,7	0
092 096	34,7 35,5	26,7 27,8		1 - 1	16,6	14,2 14,8	1,2 1,8	4,7 4,9	08'0		92 96		266,9 278,5						28,8 29,9	80
0,100	36.2	29,0			18,0	15,4	1,3	5,0	7,8		1,00	115	290	250	205	180	154	18	31	6,6
105 110	37,1	30,5 31,9			18,9 19,8	16, s 17,0	1,4 1,5	5,2 5,3	(bei		05 10	117 120	305 319	262 275	215	189	162 170	14 15	32 34	(c= 3,01)
115	38,8	33,4	28,8	23,5	20,7	17,8	1,5	5,5	1,69)		15	123	334	288	235	207	178	15	35	
120 0,125	39,7 40,5	34,8 36,3	30,0		21,6	18,5	1,6	5,7			20 1,25	125 128	348	300	246	216	185	16 17	36 87	
130	41,3	37,7	31,3 32,5	26,6	22,5 23,4	19,3	1,7 1,7	5,8 6,0			30	131	363 377	313 325	256 266	234	201	17	39	
135 140	42,1 42,8	39,2 40,6			24,3 25,2	20,8 21,6	1,8 1,8	6,2 6,3	16′0		35 40	133 135	392 406	338 350	276 286	243 252	208	18 18	40	
145	43,6	42,1	36,3	29,7	26,1	22,4	1,9	6,5			45	138	421	363	297	261	224	19	48	
0,15 16	44,4	43,5 46,4			27,0 28,8	23,2 24,7	2,0 2,1	6,7 7,0			1,50 60	140 145	435 464	375 400	307 328	270 288	232	20 21	44	ا ي
17 18	47,2	49,3	42,5	34,8	30,6	26,2	2,2	7,4			70	149	493	425	348	306	262	22	49	0,945
19	48,6	52, 2 55,1			32,4 34,2	27,8 29,3	2,4 2,5	7,7 8,0	ŀ		80 90	154 158	522 551	450 475	369 389	324 342	278	24 25	52 54	i i
0,20	51,2	58,0			36,0	30,9	2,6	8,4	7,4		2,00	162	580	500	410	360	309	26	57	6,4
21 22	52,s 53,7	60,9 63,8			37,8 39,6	32,4 34,0	2,8 2,9	8,7 9,0	2,00)		10 20	166 170	638	525 550	430 451	378 396	324 340	28 29	59 62	(c= 3,33)
23 2 4	54,9 56,1	66,7 69,6	57,5	47,1	41,4 43,2	35,5 37,0	8,0 8,2	9,3 9,6	80		30 40	174 177	667 696	575 600	471 492	414	355 370	30 32	64 67	
0,25	57,3	72,5	62,5		45,0	38,6	8,3	9,9			2,50	181	725	625	512	450	386	88	69	
26 27	58,4 59,5	75,4	65,0	53,3	46,8	40,1	8,4	10,2			60 70	185 188	754 783	650	533	468 486	401 417	84 86	72 74	
28	60,6	78,3 81, s	70,0	57.4	48,6 50,4	41,7 43,2	8,6 8,7	10,5 10,8			80	192	812	700	553 574	504	432	37	77	
29	61,1	84,1	Į.	1	52,2	44,7	8,8	11,1			90	195	841	725	594	522	447	38	79	
0,30 32	62,7 64,8	87,0 92,8			54,0 57,6	46,3 49,4	4,0 4,9	11,4			3,00 20	198 205	870 9 2 8	750 800	614	540 576	463 494	40 42	82 87	
34 36	66,8	98,6 104,4	1		61,2 64,8	52,5 55,6	4,5 4,8	12,6 13,2	_		40 60	211 217	986 1044	850	696 737	612	525 556	45 48	92 96	
3 8	70,8	110,2			68,4	58,7	5,0	13,8	0,88		80	223	1102	950	778	684	587	5 0	101	0,960
0,40 42	72,4		100,0		72,0 75,6	61,8 64,9	5,3 5,5	14,4 15,0	7,0		4,00 20	229 235	1160 1218	1000	819 860	720 756	618 649	53 55	106 111	6,3 (c=
44	76,0	127,6	I 10,0	90,1	79,2	67,9	5,8	15,5	2,38)		40	240	1276	1100	901	792	679	58	116	3,65)
46 48	77,7 79,3		I I 5,0		82,8 86,4	71,0 74,1	6,1	16,1 16,7			60 80	246 251	1334 1392	1150	942	828 864	710 741	61 63	121 126	
0,50	81,0	145,0	125,0	102,4	90,0	77,2	6,6	17,3			5,00	256	1450	1250	1024	900	772	66	130	
52 54	82,6			106,5 110,6	93,6 97,2	80,3 83,4	6,9	17,8 18,4			20 40		1508 1566		1065	936	803 834	69 71	135 140	
56	85,7	162,4	140,0	114,7	100,8	86,5	7,4	19,0			60	271	1624	1400	1147	1008	865	74	145	
0, 6 0				122,9				20,1			6,00	ا . ـ . ا	1741	1		1	926	77 79	150 155	
64	91,8	185,7	159,9	131,1	115,2	98,8	8,5	21,2	_		20	285	1799	1549	1270	1116	957	82	159	ا ۾ ا
68 72	97.2	208,9	179,9	139,3	129,6	111,2	9,5	22,3 23,4	76 0		40 60	294	1915		1352	1188		84 87	164 169	0,966
76	99,8			155,6				24,5	6,7 (c=		80	1	1973	1699	1 393	1224	1050	90	174	6,9 (c=
0,80	102,4	ŀ	ı	1 1	1		10,6	25,6	2,83)		7,00		2031	l	l	1 260		92	178	3,84)
[Coul	Coeff.:	0,94	0,93	0,92	U,915	0,91			•	1	Coul.	Coëff,:	0,94	0.93	0,99	0,915	0,91		1	11

Abs. Adm. Sp. p = Kgr. od. Atm.

Red. Füll. $\frac{l_i}{l}$	0,08	0,06	0,05	0,04	0,08
<i>C</i> ; = <i>x c</i> :=		4,4 4,0	4,2 3,9	3,9 3,7	3,7 3,6

Dreikurbelmasch. (Kurbeln unter 120°).

Für thunlichst gleiche Arbeit in d. Sext. ohne Abfall:

bei (normal) $\frac{l}{l} = \begin{vmatrix} 0.06 & 0.055 & 0.05 \\ 0.05 & 0.05 & 0.05 \end{vmatrix}$ $v_1: V = \begin{vmatrix} 0.15 & 0.14 & 0.13 \\ 0.2: V = \begin{vmatrix} 0.39 & 0.38 & 0.37 \end{vmatrix}$

Sonstige Angaben (bezügl. d. gleich. Arbeit d. drei Cylind. etc.) s. im Texte.

Zweikurbelmasch. (Kurbeln unter 90°).

Hochdruck u. Mitteldruck an Einer Kurbel.

Für gleiche Arb. an beiden Kurbeln ohne Abfall:

bei (normal) 4/2 = | 0,06 | 0.055 | 0.05 |

wenn $R_1 = v_1$; $v_1 : V = \begin{cases} \text{von} & \text{O}_{111} & \text{O}_{111} & \text{O}_{112} & \text{O}_{113} \\ \text{bis} & \text{O}_{115} & \text{O}_{113} & \text{O}_{112} & \text{O}_{11} \\ R_2 = v_2$; $v_2 : V = \begin{pmatrix} \text{von} & \text{O}_{111} & \text{O}_{111} & \text{O}_{112} & \text{O}_{113} \\ \text{O}_{143} & \text{O}_{143} & \text{O}_{143} & \text{O}_{143} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} N_1^2 = N_2^2 \\ N_1^2 > N_2^2 \\ N_1^2 > N_2^2 \end{pmatrix} N$

	 	1 1				-								
red. Füll. // =	0,08 0,06	0,05 0,04 0,08	Cmpr. gan	g bei	red. Fi	ill. // =	0,08	0,06	0,05	0,04	0,03	Cmpr.	gang	C _t bei
0 D	Indic. Leist	ung $\frac{N_i}{c}$ in Pfdk.	Lstg. Lst	1. 1/7 =	0	D	Indic	. Leis	tung ⁴	$\frac{N_i}{c}$ in I	Pfdk.	Lstg.	Lstg.	1 =
Qu, Met. Centm	1	r Kolbengeschw.)	pro $c=1$	0,08	Qu. Met	. Centm.	(pro	1 Mete	r Koll	benges	chw.)	pro c	=1 m	0,08
0,080 32,4 084 33,2 088 34,0 092 34,7 096 35,5	22,6 18,5 23,7 19,5 24,8 20,4 26,0 21,3 27,1 22,2	16,3 14,0 11,4 17,1 14,7 12,0 17,9 15,4 12,5 18,7 16,1 13,1 19,5 16,8 13,7	1,1 4, 1,2 4, 1,2 4, 1,3 4, 1,4 4,	080	0,80 84 88 92 96	105,0 107,4 109,8	225,7 237,0 248,2 259,5 270,8	194,6 203,9 213,2	170,8 178,9 187,0	146,6 153,6 160,5	I 19,5 I 25,2 I 30,9	12,4 18,0	27,6 28,7 29,8	
0,100 36,2 105 37,1 110 38,0 115 38,8 120 39,7	28,s 23,s 29,6 24,3 31,0 25,5 32,4 26,7 33,9 27,8	20,3 17,5 14,2 21,4 18,3 14,9 22,4 19,2 15,7 23,4 20,1 16,4 24,4 20,9 17,1	1,4 5, 1,5 5, 1,6 5, 1,6 5, 1,7 5,	(bei 6 = 1,79)	1,00 05 10 15 20	115 117 120 123 125	282 296 310 324 339	232 243 255 267 278	203 214 224 234 244	175 183 192 201 209	142 149 157 164 171	14 15 16 16 17	32 33 35 36 38	6,. (c = 3,19)
0,125 40,s 130 41,s 135 42,t 140 42,s 145 43,s	35,3 29,0 36,7 30,1 38,1 31,3 39,5 32,5 40,9 33,6	25,4 21,8 17,8 26,5 22,7 18,5 27,5 23,5 19,2 28,5 24,4 19,9 29,5 25,3 20,6	1,8 6, 1,8 6, 1,9 6, 2,0 6, 2,0 6,	160	1,25 30 35 40 45	128 131 133 135 138	353 367 381 395 409	290 301 313 325 336	254 265 275 285 295	218 227 235 244 253	178 185 192 199 206	18 18 19 20 20	89 40 42 43 44	
0,15 44,4 16 45,8 17 47,2 18 48,6 19 49,9	42,3 34,8 45,1 37,1 48,0 39,4 50,8 41,7 53,6 44,0	30,5 26,2 21,4 32,5 27,9 22,8 34,6 29,7 24,2 36,6 31,4 25,6 38,6 33,2 27,0	2,1 6, 2,3 7, 2,4 7, 2,5 7, 2,7 8,	5	1,50 60 70 80 90	140 145 149 154 158	423 451 480 508 536	348 371 394 417 440	305 325 346 366 386	262 279 297 314 332	214 228 242 256 270	21 23 24 25 27	46 47 50 53 55	0,945
0,20 51,2 21 52,5 22 53,7 23 54,9 24 56,1	56,4 46,3 59,2 48,7 62,1 51,0 64,9 53,3 67,7 55,6	40,7 34,9 28,5 42,7 36,7 29,9 44,7 38,4 31,3 46,8 40,2 32,7 48,8 41,9 34,1	2,8 8, 3,0 8, 3,1 9, 3,2 9, 3,4 9,	(c = 2,13)	2,00 10 20 30 40	162 166 170 174 177	564 592 621 649 677	463 487 510 533 556	407 427 447 468 488	349 367 384 402 419	285 299 313 327 341	28 30 31 32 34	59 62 64 67 69	6,3-53
0,25 57,3 26 58,4 27 59,5 28 60,6 29 61,7	70,5 57,9 73,3 60,3 76,2 62,6 79,0 64,9 81,8 67,2	50,8 43,7 35,6 52,8 45,4 37,0 54,9 47,2 38,4 56,9 48,9 39,8 58,9 50,7 41,2	3,5 10, 3,7 10, 3,9 10, 8,9 11, 4,1 11,		2,50 60 70 80 90	181 185 188 192 195	705 733 762 790 818	579 603 626 649 672	508 528 549 569 589	437 454 472 489 507	356 370 384 398 412	35 37 38 39 41	72 75 77 80 82	
0,30 62,7 32 64,8 34 66,8 36 68,7 38 70,6	84,6 69,5 90,3 74,1 95,9 78,8 101,6 83,4 107,2 88,0	61,0 52,4 42,7 65,1 55,8 45,5 69,1 59,3 48,4 73,2 62,8 51,2 77,3 66,3 54,1	4,2 11, 4,5 12, 4,8 13, 5,1 13, 5,4 14,	5 8	3,00 20 40 60 80	198 205 211 217 223	846 903 959 1016 1072	695 741 788 834 880	610 651 691 732 773	524 558 593 628 663	427 455 484 512 541	42 45 48 51 54	85 90 95 101 106	098'0
0,40 72,4 42 74,2 44 76,0 46 77,7 48 79,3	112,8 92,7 118,5 97,3 124,1 101,9 129,8 106,6 135,4 111,2		5,6 14, 5,9 15, 6,2 16, 6,5 16, 6,8 17,	(c = 1 2,53)	4,00 20 40 60 80	229 235 240 246 251	1128 1185 1241 1298 1354	927 973 1019 1066 1112	813 854 895 935 976	698 733 768 803 838	569 598 626 655 683	56 59 62 65 68	111 116 121 126 131	6,: (c= 3,88)
58 87,2	141,0 115,8 146,7 120,5 152,3 125,1 158,0 129,7 163,6 134,4	105,7 90,7 74,0 109,8 94,2 76,9 113,9 97,7 79,7		5	5,00 20 40 60 80		1410 1467 1523 1580 1636		1057 1098 1139	873 907 942 977 1012	712 740 769 797 826		136 141 146 151 156	
0,60 88,7 64 91,6 68 94,4 72 97,2 76 99,8	169,3 139,0 180,5 148,3 191,8 157,6 203,1 166,8 214,4 176,1	122,0 104,7 85,4 130,1 111,7 91,1 138,2 118,7 96,8 146,4 125,6 102,5 154,5 132,6 108,1	9,0 21, 9,6 23, 10,1 24, 10,7 25,	76,6 6,6	6,00 20 40 60 80	281 285 290 294 29 9	1805 1862	1390 1437 1483 1529 1575	1261 1301 1342	1082 1117 1152	854 882 911 939 968	85 87 90 93 96	161 166 171 176 181	€ 0,865
0,80 102,4		162,6 139,6 113,8		(c= 3,01)	7,00	3 03	1975	1622	1423	1222	996	99	186	(c = 4,∞9
Coul. Coëff.:	0,93 0,92	0,915 0,91 0,90		1	Coul.	Coëff.:	0,93	0,92	0,915	0,91	0 90			l

Abs. Adm. Sp. p = 10 Kgr. od. Atm.

Red. Füll. $\frac{l_i}{l}$	0,08	0,06	0,05	0,04	0,03
<i>C</i> _i =	4,7	4,3	4,1	3,9	3,6
$xC_i^* =$	4,3	4,0	3,8	3,7	3,5

onstige.	Angabet	ı (bezu	gı, a, gı	eich. A	rbeit d.	dreiC	ylind, e	etc.) s. i	im Tex	te.	" R ₂ :	$=v_2;$	- z	7g : V :	= 0	,44	,38 0,	38 27	1 7 77	= 11/
red. Fi	ill. <u>/,</u> =	0,08	0,06	0,05	0,04	0,03	Cmpr.	gang	Dei		red.Fü	11.4 =	0,08	0,06	0,05	0,04	0,08	Cmpr.		C _i
O Qu.Met	D. Centm.			tung -			Lstg.	Lstg.	$\frac{\frac{1}{7}}{0.05} =$		O Qu. Met.	D Centm.				N _i in l		Lstg.	Lstg.	$\frac{2}{7} = 0.05$
0,080 084 088 092 096	32,4 33,2 34,0 34,1 35,5	25,1 26,4 27,6 28,9 30,1	20,6 21,7 22,7	18,1	15,5 16,3 17,1 17,8 18,6	12,6 13,3 13,9 14,5	1,2 1,3 1,3 1,4 1,5	4,4 4,6 4,7 4,9 5,1	$0.90 = \frac{1}{1+\mu}$		0,80 84 88 92 96	107,4	263,8 276,3 288,9	216,7 227,0 237,4	189,8 198,9 207,9	163,0 170,7 178,5	139,0	12,2 12,9 13,5	27,4 28,5	$0.94 = \frac{1}{1 + \mu}$
0,100 105 110 115 120	36,2 37,1 38,0 38,8 39,7	31,4 33,0 34,5 36,1 37,7	25,8 27,1 28,4 29,7 31,0	22,6 23,7 24,9 26,0	19,4 20,4 21,3 22,3 23,3	15,8 16,6 17,4 18,2	1,5 1,6 1,7 1,8 1,8	5,2 5,4 5,6 5,7 5,9	7,8 (bei c = r,88)		1,00 05 10 15 20	115 117 120 123 125	314 330 345 361 377	258 271 284 297 310	226 237 249 260 271	194 204 213 223 233	158 166 174 182 190	15 16 17 18 18	33 35 36 37 39	6,1 (c= 3,36)
0,125 130 135 140 145	40,5 41,8 42,1 42,8 43,6	39,3 40,8 42,4 44,0 45,5	32,3 33,5 34,8 36,1 37,4	31,6	24,3 25,8 26,8 27,2 28,1	19,8 20,5 21,3 22,1 22,9	1,9 2,0 2,1 2,1 2,2	6,1 6,3 6,5 6,6 6,8	16'0		1,25 30 35 40 45	128 131 133 135 138	393 408 424 440 455	323 335 348 361 374	283 294 305 316 328	243 252 262 272 281	198 205 213 221 229	19 20 21 21 22	40 42 43 45 46	
0,15 16 17 18 19	44,4 45,8 47,9 48,6 49,9	47,2 50,2 53,4 56,5 59,7	38,7 41,3 43,9 46,4 49,0	38,4 40,7	29,1 31,0 33,0 34,9 36,9	23,7 25,3 26,9 28,4 30,0	2,8 2,5 2,6 2,8 2,9	7,0 7,4 7,7 8,1 8,4			1,50 60 70 80 90	140 145 149 154 158	471 502 534 565 597	387 413 439 464 490	339 362 384 407 429	291 310 330 349 369	237 253 269 284 300	23 25 26 28 29	47 50 53 56 58	976'0
0,20 21 22 23 24	51,2 52,5 53,7 54,9 56,1	62,8 65,9 69,1 72,2 75,3	51,6 54,9 56,8 59,3 61,9	47,5 49,7 52,0	38,8 40,7 42,7 44,6 46,6	31,6 33,2 34,8 36,3 37,9	8,1 8,2 8,4 8,5 8,7	8,8 9,1 9,5 9,8 10,1	6,8 (c == 2,24) 86 0		2,00 10 20 30 40	162 166 170 174 177	628 659 691 722 753	516 542 568 593 619	452 475 497 520 542	388 407 427 446 466	316 332 348 363 379	31 82 34 85 37	61 64 67 69 72	5,9 (c == 3,73)
0,25 26 27 28 29	57,3 58,4 59,5 60,6 61,7	78,4 81,5 84,7 87,8 91,0	69,7 72,8	58,8 61,0 63,3	48,5 50,4 52,4 54,3 56,3	39,5 41,1 42,7 44,2 45,8	8,8 4,0 4,1 4,3 4,4	10,4 10,8 11,1 11,4 11,8			2,50 60 70 80 90	181 185 188 192 195	784 815 847 878 910	645 671 697 722 748	565 588 610 633 655	485 504 524 543 563	395 411 427 442 458	88 40 41 43 44	75 77 80 83 86	
0, 30 32 34 36 38	62,7 64,8 66,8 68,7 70,6	94,8 100,5 106,8 113,0 119,3	82,6 87,7 92,9	72,3 76,8 81,4	58,2 62,1 66,0 69,8 73,7	47,4 50,6 53,7 56,9 60,0	4,6 4,9 5,2 5,5 5,8	12,1 12,7 13,4 14,0 14,7	88 ′0		3,00 20 40 60 80	198 205 211 217 223	942 1005 1068 1130 1193	774 826 877 929 980	678 723 768 814 859	582 621 660 698 737	474 506 537 569 600	46 49 52 55 58	88 94 99 104 110	096'0
0,40 42 44 46 48	72,4 74,2 76,0 77,7 79,3	131,9 138,2 144,4		94,9	77,6 81,5 85,4 89,2 93,1	63,2 66,4 69,5 72,7 75,8	6,1 6,4 6,7 7,0 7,8	15,8 15,9 16,5 17,1 17,7	6,8 (c == 2,66)		4,00 20 40 60 80	229 235 240 246 251	1256 1319 1382 1444 1507	1032 1084 1135 1187 1238	904 949 994 1040 1085	776 815 854 892 931	632 664 695 727 758	61 64 67 70 73	115 120 126 131 136	5,8 (c == 4,∞9)
0,50 52 54 56 58	81,0 82,6 84,2 85,7 87,2	163,3 169,6 175,8 182,1	134,2 139,3 144,5 149,6	113,0 117,5 122,0 126,6 131,1	104,8 108,6 112,5	91,6	8,6 8,9	18,3 18,9 19,6 20,2 20,8			5,00 20 40 60 80	276	1821	1445 1496	1220 1266 1311	1125	790 822 853 885 916	77 80 83 86 89	141 147 152 157 163	
0,60 64 68 72 76	88,7 91,6 94,4 97,2 99,8	188,4 201,0 213,5 226,1 238,6	154,8 165,1 175,4 185,8 196,1	135,6 144,6 153,7 162,7 171,8	116,4 124,2 131,9 139,7 147,4	94,8 101,1 107,4 113,8 120,1	9,2 9,8 10,4 11,0 11,6	21,4 22,6 23,8 25,0 26,2	6 0 €,2 €		6,00 20 40 60 80	285 290 294 299	2010 2072 2135	1600 1651 1703 1754	1401 1446 1492 1537	1203 1242 1280 1319	980 1011 1043 1074	92 95 98 101 104	168 173 178 184 189	998'0 88 E
	102,4 Coëff.:		1	180,8 0,915	1		12,9	27,4	3,17)		7,00 Coul	<i>303</i> Coëff.:				0,91	0,90	107	194	4,32)

gi.

电子电子 电子电子

Abs. Adm. Sp. p = 11 Kgr. od. Atm.

Red, Füll. $\frac{L}{I} =$	0,06	0,05	0,04	0,08	0,025
$C_{i} =$	4,3	4,1	3,8	3,6	3,4
$xC'_i = 1$	4,0	3,8	3,6	3,5	3,4

							xC,	=	4,0	3,	8 3,6	3,	5	3,4						
Für	thunlic	kurbeln :hst gle normal)	iche	Arb.	in d	Sex	t, ohn	-	fall:		Für	Zweil Iochdr gleiche bei (ne	: Arb,	Mitt an b	eldruc eiden	k an Kur	Eine beln	r Ku ohne	rbel.	u:
ionstige A		บ	1: V 2: V	= 0	0,14	0,13	0,12	etc.) s. i	m Text		wenn R ₁		v ₁ : V :	= {vo	n O, is O,	10 0,0	92 O,	083 N	[= Λ [> Ν] [+ Ν]	
red.Fü	11. /, =	0,06	0,05	0,04	0,08	0,025	Cmpr.	gang	C _t bei		red. Fü	11. 1/. =	0,06	0,05	0,04	0,08	0,025	Cmpr.	Rank	C _i
<i>O</i> Qu, Met.	<i>D</i> Centm.	Indic.			-		Lstg.		2, 7 = 0,05		O Qu. Met.	D Centm.	Indic (pro	Leist		-			Lstg.	2, 0,05
0,080 084 088 092 096	32,4 33,2 34,0 34,7 35,5	23,9 25,0 26,1	19,9 20,9 21,9 22,9 23,9	17,1 17,9 18,8 19,7 20,5	13,9 14,6 15,3 16,0	13,5	_ `	4,5 4,7 4,8 5,0 5,2	$0.90 = \frac{1}{1 + \mu}$		0,80 84 88 92 96	102,1 105,0 107,4 109,8 112,2	238,6 250,0 261,4	199,1 209,1 219,0 229,0 239,0	179,4 188,0 196,5	145,9 152,9 159,8	1 28,6 1 34,7 1 40,8	14,1 14,8 15,5	29,4 30,6	25 — 1
0,100 10 5 110 115 120	36,2 37,1 38,0 38,8 39,7	28,4 29,8 31,3	24,9 26,1 27,4 28,6 29,9	21,4 22,4 23,5 24,6 25,6	17,4 18,8 19,1 20,0 20,9	15,3 16,1 16,9	1,7 1,8 1,8 1,9	5,8 5,5 5,7 5,9 6,1	7,9 (bei == 1,98)		1,00 05 10 15 20	115 117 120 123 125	284 298 313 327 341	249 261 274 286 299	214 224 235 246 256	174 182 191 200 209	153 161 169 176 184		34 36 37 39 40	6,0 (c= 3,52)
0,125 130 135 140 145	40,s 41,s 42,1 42,8 43,s	35,5 36,9 38,4 39,8 41,2	31,1 32,3 33,6 34,8 36,1	26,7 27,8 28,9 29,9 31,0	21,7 22,6 23,5 24,3 25,2	19, 2 19,9	2,1 2,2 2,3 2,4	6,8 6,4 6,6 6,8 7,0	0,91		1,25 30 35 40 45	128 131 133 135 138	355 369 384 398 412	311 323 336 348 361	267 278 289 299 310	217 226 235 243 252	192 199 207 215	21 22	42 43 44 46 47	
0,15 16 17 18 19	44,4 45,8 47,9 48,6 49,9	42,6 45,5 48,3 51,1	37,3 39,8 42,3 44,8 47,3	32,0 34,8 36,3 38,5 40,6	26,1 27,8	23,0 24,5 26,0 27,6 29,1	2,5 2,7 2,9 8,0	7,2 7,6 7,9 8,3 8,6			1,50 60 70 80 90	140 145 149 154 158	426 455 483 511 540	373 398 423 448 473	320 342 363	261 278 295 313 330	230 245 260 276 291	27 29	49 52 55 57 60	0,945
0,20 21 22 23 24	51,2 52,5 53,7 54,9 56,1	56,8 59,7 62,5	49,8 52,3 54,8 57,3 59,7	42,7 44,9 47,0 49,1 51,3	34,7 36,5 38,8 40,0	30,6 32,9 33,7	3,4 8,5 8,7 3,9	9,0 9,8 9,7 10,0 10,4	6,7 (c == 2,35) 88		2,00 10 20 30 40	162 166 170 174 177	568 597 625 653 682	498 523 548 573	427 449 470 491 513	347 365 382 400 417	306 322	34 35 37 39	68 66 69 72 75	55,9 (c == 3,90)
0,25 26 27 28 29	57,3 58,4 59,5 60,6 61,7	71,0 73,9 76,7 79,5	62,2 64,7 67,2 69,7 72,2	53,4 55,6 57,7 59,8 62,0	43,4 45,2	38,3 39,8 41,3 42,9	4,2 4,4 4,5 4,7	10,7 11,0 11,4 11,7 12,1			2,50 60 70 80 90	181 185 188 192 195	710 739 767 795 824	622 647 672 697 722	534 556 577 598 620	434 452 469 487 504	383 398 413 429	42 44 45	77 80 83 86 89	
0,30 32 34 36 38	62,7 64,8 66,8 68,7 70,6	85,2 90,9 96,6 102,3	74,7 79,7 84,6 89,6 94,6	64,1 68,4 72,6 76,9 81,2	52,1 55,6 59,1 62,5	45,9 49,0 52,1 55,1	5,0 5,4 5,7 6,0	12,4 13,1 13,7 14,4 15,1	0,98		3,00 20 40 60 80	198 205 211 217 223	852 909 966 1023 1080	747 797	641 684 726 769 812	521 556 591 625 660	459 490 521 551 582	50 54 57 60 64	91 97 103 108 114	0,950
0,40 42 44 46 48	72,4 74,3 76,0 77,7 79,3		99,6 104,5 109,5 114,5	85,4 89,7 94,0 98,3	69,5 73,0	61, a 64,3 67,4 70,4	6,7 7,1 7,4 7,7	1			4,00 20 40 60 80	229 235 240 246 251	1250 1307		854 897 940 983 1025	695 730 764 799 834	612 643 674 704	67 71 74 77	119 125 130 136 141	5,8 (c= 4,29)
0,50 52 54 56 58	81,0 82,6 84,2	142,0,1 147,7 153,4:1 159,1 1 164,8 1	124,5 129,4 134,4 139,4	106,8 111,1 115,3 119,6	86,8 90,3 93,8 97,2	76,5 79,6 82,7 85,7	8,4 8,7 9,1 9,4	18,9 19,5 20,1 20,7 21,4			5,00 20 40 60 80	256 261 266 271 276	1420 1477 1534 1591	1245 1294 1344 1394 1444	1068 1111 1153 1196	868 903 938 972 1007	765 796	91 94	147 152 158 168 169	
0,60 64 68 72 76	88,7 91,8 94,4 97,2 99,8	170,5 I 181,8 I 193,2 I 204,5 I 215,9 I	49,3 59,3 69,3	1 28,2 1 36,7 1 45,2 1 53,8	104,2 111,2 118,1 125,1	91,9 98,0 104,1 110,2	10,1 10,8 11,4 12,1	22,0 23,3 24,5 25,7 26,9	ъ 6,1		6,00 20 40 60 80	281 285 290 294 299	1705 1761 1818 1875	1493 1543 1593 1643 1693	1282 1324 1367 1410	1042 1077 1112 1146	949 980 1010	104 108 111	174 179 185 190 196	996'0 5 ,7
	102,4	227,3	199,1	170,9	139,0	I 22,5		28,2	(c= 3,32)		7,00	30 3	1989	1742	1495	1216	1072		201	(c := 4,52)
Coul.	Coëff.:	0,99	0,915	0,91	0,90	0,895	l			l	Coul.	Coëff.:	0,92	0,915	0,91	0,90	0,895			

Abs. Adm. Sp. p = 13 Kgr. od. Atm.

	1.2				
Red. Füll. $\frac{I_i}{I} =$	0,06	0,05	0,04	0,03	0,025
<i>C</i> _i =	4,2	4,0	3,8	3,6	3,4
$xC_i^* =$	3,9	3,8	3,6	3,5	3,4

Dreikurbelmasch, (Kurbeln unter 120°).

Für thunlichst gleiche Arb. in d. Sext. ohne Abfall:

bei (normal) $l/l = \begin{vmatrix} 0.045 & 0.04 & 0.085 \end{vmatrix}$ $v_1 : V = \begin{vmatrix} 0.13 & 0.12 & 0.11 \\ v_3 : V = \begin{vmatrix} 0.36 & 0.34 & 0.33 \end{vmatrix}$ Sonstige Angaben (bezügl. d. gleich. Arbeit d. drei Cylind etc.) s. im Texte.

Zweikurbelmasch. (Kurbeln unter 90°).
Hochdruck u. Mitteldruck an Einer Kurbel.
Für gleiche Arb. an beiden Kurbeln ohne Abfall:
bei (normal) 4/1 = |0.045| 0.04 |0.085|

wenn $R_1 = v_1$; $v_1 : V = \begin{cases} \text{von} & 0.092 \\ \text{bis} & 0.013 \\ 0.011 \end{cases}$ $0.083 \quad 0.073 \quad N_1 = N_2$ $N_3 = N_$

Sonstige .	Angabe	n (bezü	gl. d. g	leich.	Arbeit (i. drei (Cylind	etc.) s.	im Tex	te.	" A ₂ :	$=v_2;$	v	2 : V	= 0	,36 0	,33 0	,30 2	'1+ <i>I</i> V	;= <u></u> ∤∧
red, Fü	11.4 =	0,06	0,05	0,04	0,08	0,025	Subtr. Cmpr.	gang	€, bei		red. Fü	$11.\frac{l_i}{l} =$	0,06	0,05	0,04	0,03	0,025	Cmpr.	gang	C, bei
O Qu. Met.	D Centm.				$\frac{N_l}{c}$ in l			Lstg.	$\frac{2}{7} = 0.04$		O Qu, M et.	D Centm.		c. Lei:		-		Lstg.	Lstg. =1 m	$\frac{\frac{2}{7}}{0,04} =$
0,080 084 088 092 096	32,4 33,2 34,0 34,7 35,5	24,8 26,0 27,3 28,5 29,8	21,7	18,6 19,6 20,5	15,1 15,9	13,3 14,0 14,7 15,3 16,0	1,5 1,6 1,7 1,7	4,6 4,7 4,9 5,1 5,2	$0.90 = \frac{1}{1 + \mu}$		0,80 84 88 92 96	102,4 105,0 107,4 109,8 112,2	260,5 272,9 285,3	228,2 239,1 250,0	195,8 205,1 214,4	159,6 166,6 174,2	133,4 140,0 146,7 153,4 160,0	15,8 16,5 17,8	80,2 81,4 32,7	$0.94 = \frac{1}{1+\mu}$
0,100 105 110 115 120	36,2 37,1 38,0 38,8 39,7	31,0 32,6 34,1 35,7 37,2	27,2 28,5 29,9 31,3 32,6	25,7 26,8	18,9 19,9 20,8 21,8 22,7	16,7 17,5 18,3 19,2 20,0	1,9 2,0 2,1 2,2 2,3	5,4 5,6 5,8 6,0 6,2	6,7 (bei c =: 2,06)		1,00 05 10 15 20	115 117 120 123 125	310 326 341 357 372	272 285 299 313 326	233 245 257 268 280	189 199 208 218 227	167 175 183 192 200	19 20 21 22 28	35 37 38 40 41	5,6 (c == 3,68)
0,125 130 135 140 145	40,5 41,3 42,1 42,8 43,6	38,8 40,3 41,9 43,4 45,0	34,0 35,3 36,7 38,1 39,4	30,3 31,5 32,7	23,7 24,6 25,6 26,5 27,5	20,8 21,7 22,5 23,3 24,1	2,4 2,4 2,5 2,6 2,7	6,4 6,6 6,8 7,0 7,2	16'0		1,25 30 35 40 45	128 131 133 135 138	388 403 419 434 450	340 353 367 381 394	292 303 315 327 338	237 246 256 265 275	208 217 225 233 241	24 24 25 26 27	48 44 46 47 49	
0,15 16 17 18 19	44,4 45,8 47,9 48,6 49,9	46,5 49,6 52,7 55,8 58,9	40,8 43,5 46,2 48,9 51,6	37,3 39,6 42,0	28,4 30,3 32,2 34,1 36,0	25,0 26,7 28,4 30,0 31,7	2,8 3,0 3,2 8,4 3,6	7,4 7,7 8,1 8,5 8,8			1,50 60 70 80 90	140 145 149 154 158	465 496 527 558 589	408 435 462 489 516	350 373 396 420 443	284 303 322 341 360	250 267 284 300 317	28 80 82 84 86	50 53 56 59 62	0,945
0,20 21 22 23 24	51,2 52,5 53,7 54,9 56,1	62,0 65,1 68,2 71,3 74,4	54,3 57,1 59,8 62,5 65,2	49,0 51,3 53,6	37,9 39,8 41,6 43,5 45,4	33,3 35,0 36,7 38,4 40,0	3,8 3,9 4,1 4,8 4,5	9,2 9,6 9,9 10,3 10,6	6,9 (c = 2,45) 280		2,00 10 20 30 40	162 166 170 174 177	620 651 682 713 744	543 571 598 625 652	466 490 513 536 559	379 398 416 435 454	333 350 367 384 400	88 89 41 43 45	65 68 71 74 77	5,5 (c= 4,08)
0,25 26 27 28 29	57,3 58,4 59,5 60,6 61,7	77,5 80,6 83,7 86,8 89,9	67,9 70,7 73,4 76,1 78,8	60,6 62,9 65,3	51,1 53,0	41,7 43,4 45,0 46,7 48,4	4,7 4,9 5,1 5,3 5,5	11,0 11,3 11,7 12,0 12,4			2,50 60 70 80 90	181 185 188 192 195	775 806 837 868 899	679 707 734 761 788	583 606 629 653 676	473 492 511 530 549	417 434 450 467 484	47 49 51 53 55	80 83 86 89 91	
0,80 32 34 36 38	62,7 64,8 66,8 68,7 70,6	93,2 99,2 105,4 111,6 117,8	97,8	74,6 79,3 83,9	56,8 60,6 64,4 68,2 72,0	60,0	5,6 6,0 6,4 6,8 7,1	12,7 13,4 14,1 14,8 15,4	98'0		3,00 20 40 60 80	198 205 211 217 223	930 992 1054 1116 1178	815 869 924 978 1032	699 746 793 839 886	568 606 644 682 720	500 533 567 600 633	56 60 64 68 71	94 100 106 112 117	096'0
0,40 42 41 46 48	72,4 74,2 76,0 77,7 79,3	130,2 136,4 142,6	108,7 114,1 119,5 125,0	97,9 102,6 107,2	75,7 79,5 83,3 87,1 90,9	66,7 70,0 73,3 76,7 80,0	7,5 7,9 8,3 8,6 9,0	16,1 16,7 17,4 18,0 18,7	5 ,9 (c= 2,92)		4,00 20 40 60 80	229 235 240 246 251	1240 1302 1364 1426 1488	1087 1141 1195 1250 1304	932 979 1026 1072 1119	757 795 833 871 909	667 700 733 767 800	75 79 83 86 90	123 129 135 140 146	5,4 (c == 4,49)
0,50 52 54 56 58	81,0 82,5 84,2 85,7 87,2	161,2 167,4 173,6	141,3 146,7 152,1	1 30,5		90,0 9 3 ,3	10,5	19,3 20,0 20,6 21,3 21,9			5,00 20 40 60 80		1550 1612 1674 1736 1798	1467 1521	1165 1212 1259 1305 1352	1060	833 867 900 933 967	94 98 102 105 109	152 157 163 169 174	
0,60 64 68 72 76	88,7 91,6 94,4 97,2 99,8	198,5 210,9 223,3	173,9 184,8 195,6	149,2 158,5 167,8	113,6 121,2 128,7 136,3 143,9	106,7 113,4 120,0	12,0 12,8 13,5	22,6 23,9 25,2 26,4 27,7	76°0 5,7		6,00 20 40 60 80	294 299	1861 1923 1985 2047 2109	1685 1739 1793	1445 1492 1538	1212	1034 1067 1100	120	180 186 191 197 202	9960 18° 0,966
0,80	102,4	i l		1	151,4		15,0	29,0	3,47)		7,00		2171	1	-		1167	132	208	4,73)
CORT	Coëff.:	0,92	V,915	V/91	U,90	U/895	1				Cou.	Coëff.:	U, 9 2	V,915	V,91	V-90	V895	ı		, 1

Abs. Adm. Sp. p = 18 Kgr. od. Atm.

Red. Füll. $\frac{l_i}{l}$	0,05	0,04	0,03	0,025	0,02
<i>C</i> _i =	4,0	3,8	3,6	3,4	3,2
$xC_i^{\sigma} =$	3,8	3,6	5م3	3,4	3,3

Dreikurbelmasch. (Kurbeln unter 120°). Für thunlichst gleiche Arb. in d. Sext. ohne Abfall: bei (normal) $\frac{1}{2} = |0.045| 0.04 |0.085|$ $\begin{array}{c|cccc} v_1 : V & = & 0,13 & 0,12 & 0,11 \\ v_2 : V & = & 0,36 & 0,34 & 0,33 \end{array}$

Zweikurbelmasch. (Kurbeln unter 90°). Hochdruck u. Mitteldruck an Einer Kurbel. Für gleiche Arb. an beiden Kurbeln ohne Abfall:

bei (normal) 4/1 = |0.045 | 0.04 |0.085

wenn $R_1 = v_1$; $v_1 : V = \begin{cases} \text{von} & 0.003 & 0.084 & 0.074 & N_1 = N_2 \\ \text{bis} & 0.11 & 0.10 & 0.83 & N_1 > N_2 \end{cases}$ $N_1 = N_2 = v_2$; $v_2 : V = \begin{cases} v_1 & 0.003 & 0.084 & 0.004 & N_1 = N_2 \\ 0.003 & 0.004 & 0.004 & N_1 + N_2 = \frac{1}{2}N \end{cases}$

red.Fü	D	0,05 Indic		L	<u></u>		Cmpr.	Leer- gang Lstg.	$\begin{array}{c} \cdot C_i \\ \text{bei} \\ \frac{I_i}{I} = \end{array}$	red, Fül	$\frac{1.\frac{l_i}{l}}{D}$	لـــــــا			0,025	!	Subtr. Cmpr. Lstg.	Leer- gang Letg.	$\frac{C_l}{bei}$
∫u.Met.	Centm.				enges		pro e	= 1 m	0,04	Qu. Met.	Centm.	(pro	l Mete	r Koll	enges	chw.)	pro €	=1 m	0,04
0,080 084 088 092 096	32,4 33,2 34,0 34,7 35,5	23,5 24,7 25,9 27,0 28,2	20,1 21,1 22,8 23,2 24,2	18,0 18,8	15,1	12,3 12,9 13,5 14,1 14,7	1,7 1,8 1,9 2,0 2,0	4,7 4,8 5,0 5,2 5,3	$0.90 = \frac{1}{1 + \mu}$	0,80 84 88 92 96	102,4 105,0 107,4 109,8 112,2	246,9 258,6 270,4	211,4 221,5 231,6	171,4 179,6 187,8		128,9 135,1 141,	17,8 18,7 19,5	31,0 32,8	
0,100 105 110 115 120	36,2 37,1 38,0 38,8 39,7	29,4 30,9 32,3 33,8 35,3	25,2 26,4 27,7 29,0 30,2	20,4 21,4 22,5 23,5 24,5	17,9 18,8 19,7 20,6 21,3	15,4 16,1 16,9 17,7 18,4	2,1 2,2 2,3 2,4 2,5	5,5 5,7 5,9 6,1 6,3	6,7 (bei c == 2,15)	1,00 05 10 15 20	115 117 120 123 125	294 309 323 338 353	252 264 277 290 302	204 214 225 235 245	179 188 197 206 215	154 161 169 177 184	21 22 23 24 25	86 38 39 41 42	5,5 (c = 3,87)
0,125 130 135 140 146	40,5 41,8 42,1 42,8 43,6	36,7 38,2 39,7 41,2 42,6	31,5 32,7 34,0 35,3 36,5	25,5 26,5 27,6 28,6 29,6	22,4 23,3 24,2 25,1 26,0	19,2 20,0 20,7 21,5 22,3	2,7 2,8 2,9 3,0 3,1	6,5 6,7 6,9 7,1 7,3	16'0	1,25 30 35 40 45	128 131 133 135 138	367 382 397 412 426	315 327 340 353 365	255 265 276 286 296	224 233 242 251 260	192 200 207 215 223	27 28 29 30 81	44 46 47 49 50	
0,15 16 17 18 19	44,4 45,8 47,2 48,6 49,9	44,1 47,9 50,0 52,9 55,9	37,8 40,3 42,8 45,3 47,8	36,7	26,9 28,7 30,5 32,3 34,1	23,0 24,6 26,1 27,6 29,2	3,2 3,4 3,6 3,8 4,0	7,5 7,9 8,3 8,6 9,0		1,50 60 70 80 90	140 145 149 154 158	441 470 500 529 559	378 403 428 453 478	306 327 347 367 388	269 287 305 323 341	230 246 261 276 292	32 84 36 38 40	52 55 58 61 64	0,948
0,20 21 22 23 24	51,2 52,5 53,7 54,9 56,1	58,8 61,7 64,7 67,6 70,5	50,3 52,9 55,4 57,9 60,4	40,8 42,9 44,9 46,9 49,0	39,4	30,7 32,2 33,8 35,3 36,8	4,2 4,5 4,7 4,9 5,1	9,4 9,7 10,1 10,5 10,8	6,2 (c=2,56) 2,56)	2,00 10 20 30 40	162 166 170 174 177	588 617 647 676 705	503 529 554 579 604	408 429 449 469 490	359 377 394 412 430	307 322 338 353 368	42 45 47 49 51	67 70 73 76 79	6,4 (c = 4,25
0,25 26 27 28 29	57,3 58,4 59,5 60,6 61,7	73,5 76,4 79,4 82,3 85,2	62,9 65,5 68,0 70,5 73,0	53,1	44,8 46,6 48,4 50,2 52,0	38,4 39,9 41,4 43,0 44,5	5,3 5,5 5,7 5,9 6,1	11,2 11,5 11,9 12,3 12,6		2,50 60 70 80 90	181 185 188 192 195	735 764 794 823 8 5 2	629 655 680 705 730	510 531 551 571 592	448 466 484 502 520	384 399 414 430 445	58 55 57 59 61	82 85 88 91 94	
0,30 32 34 36 38	62,7 64,8 66,8 68,7 70,6	88,a 94,1 99,9 105,8 111,7	75,5 80,5 85,6 90,6 95,6	69,4 73,5	53,8 57,4 61,0 64,6 68,2		6,4 6,8 7,2 7,6 8,1	18,0 18,7 14,4 15,1 15,8	98'0	3,00 20 40 60 80	198 205 211 217 223	882 941 999 1058 1117	755 805 856 906 956	612 653 694 735 776	538 574 610 646 682	461 491 522 553 583	64 68 72 76 81	97 103 109 115 121	098'0
0,40 42 44 46 48	72,4 74,2 76,0 77,7 79,3	117,6 123,4 129,3 135,2 141,1	105,7 110,7 115,8	89,8 93,9	71,7 75,3 78,9 82,5 86,1	61,4 64,5 67,5 70,6 73,7	8,5 8,9 9,8 9,8 10,2	16,5 17,1 17,8 18,5 19,9	5,9 (c= 3,94)	4,00 20 40 60 80	229 235 240 246 251	1176 1234 1293 1352 1411	1007 1057 1107 1158 1208	816 857 898 939 980	717 753 789 825 861	614 645 675 706 737	85 89 93 98 102	127 133 139 145 150	5 ,3 (c = 4.66
0,50 52 54 56 58	81,0 82,6 84,2 85,7 87,2	147,0 152,8 158,7 164,6 170,5	130,9 135,9 140,9	106,1 110,2 114,3	100,4	79,8 82,9 86,0	10,6 11,0 11,4 11,9 12,3	19,8 20,5 21,2 21,8 22,5		5,00 20 40 60 80	261 266 271		1258 1309 1359 1409 1460	1061 1102 1143		829 860	106 110 114 119 123	156 162 168 174 180	
0,60 64 68 72 76	88,7 91,6 94,4 97,2 99,8	176,3 188,1 199,9 211,6 223,4	161,1 171,2 181,2	1 30,6 1 38,8 1 46,9	114,8 121,9 129,1	98,2 104,4 110,5	13,6 14,4 15,3	23,2 24,5 25,8 27,1 28,4	560 5,6		285 290 294	1940	1561 1611 1 6 61	1265 1306 1347	1112 1148	1013	131 136 140	186 191 197 203 209	9060
	<i>102,</i> ₄ Coëff.:	235,1	i				17,0	29,7	(c= 3,61)	7,00 Coul. (1255		148	215	4.92

Abs. Adm. Sp. p = 14 Kgr. od. Atm.

Red, Füll, $\frac{l_i}{l} =$	0,05	0,04	0,08	0,025	0,02
C; =	4,0	3,8	3,6	3,4	3,s
xC; =	3,8	3,6	3,5	3,4	3,3

Dreikurbelmasch. (Kurbeln unter 120°). Für thunlichst gleiche Arb. in d. Sext. ohne Abfall:

 $v_2: V = \{0.34 \mid 0.33 \mid 0.31 \}$ Sonstige Angaben (bezigl. d. gleich. Arbeit d. drei Cylind. etc.) s. im Texte. Zweikurbelmasch. (Kurbeln unter 90°). Hochdruck u. Mitteldruck an Einer Kurbel. Für gleiche Arb. an beiden Kurbeln ohne Abfall:

bei (normal) 4/2 = |0.04|0.085|0.08

wenn $R_1 = v_1$; $v_1 : \mathcal{V} = \begin{cases} von \\ bis \\ 0, to \\ 0, 34 \end{cases}$ $\begin{vmatrix} v_0 \\ 0, 085 \\ 0, 095 \\ 0, 075 \end{vmatrix}$ $\begin{vmatrix} V_1' \\ N_1' \\ N_2' \\ N_1 + N_2' = \frac{1}{2}N \end{vmatrix}$

red.Fü	in. <u>7</u> =	0,05	0,04	0,03	0,025	0,02	Subtr. Cmpr.		C _i		red, Fü	11.7 =	0,05	0,04	0,03	0,025	0,02	Subtr. Cmpr.		C _i
0	D	Indi	c. Leis	tung -	v in l	Pfdk.	Lstg.	Lstg.	$\frac{l_i}{l} =$		0	D	Indic	. Leis	tung -	v, in E	Pfdk.	-	Lstg.	$\frac{l_i}{l} =$
Qu, Met.	Centm.		1 Met		-		pro c	=1 m	0,085	ll	Qu. Met.	Centm.		Mete		•		pro ¢	= 1 m	0,085
0,080 084 088 092 096	32,4 33,9 34,0 34,7 35,8	25,3 26,5 27,8 29,1 30,3	22,7 23,8 24,9	18,4 19,3 20,1	16,1 16,9 17,7	15,1	2,0 2,1 2,1 2,2 2,3	4,7 4,9 5,1 5,2 5,4	$0.90 = \frac{1}{1+\mu}$		0,80 84 88 92 96	102,4 105,0 107,4 109,8 112,2	265,4 278,1 290,7	216, s 227,1 237,9 248,7 259,5	183,9 192,6 201,4	161,2 168,9 176,6	I 37,7 I 44,8 I 50,8	21,5 22,5	31,8 33,1	$0.94 = \frac{1}{1 + \mu}$
0,100 105 110 115 120	36,2 37,1 38,0 38,8 39,7	31,6 33,2 34,8 36,3 37,9	28,4 29,7 31,1	23,0 24,1 25,2	20,2 21,1 22,1	18,0 18,9	2,7	5,6 5,8 6,0 6,2 6,4	6,8 (bei == 2,23)		1,00 05 10 15 20	115 117 120 123 125	316 332 348 363 379	270 284 297 311 324	219 230 241 252 263	192 202 211 221 230	164 172 180 189 197	24 26 27 28 29	37 39 40 42 43	5,2 (c= 3,97)
0,125 130 135 140 145	40,5 41,3 42,1 42,8 43,6	39,5 41,1 42,7 44,2 45,8	35,1 36,5 37,8	28,4 29,5 30,6	25,0 25,9 26,9	21,3 22,1		6,6 6,8 7,0 7,2 7,4	16'0		1,25 30 35 40 45	128 131 133 135 138	395 411 427 442 458	338 351 365 378 392	273 284 295 306 317	240 250 259 269 278	205 213 221 230 238	81 32 83 84 85	45 47 48 50 52	
0,15 16 17 18 19	44,4 45,8 47,2 48,6 49,9	47,4 50,6 53,7 56,9 60,0	43,3 46,0 48,7	35,0 37,2 39,3	30,7 32,6 34,6	29,5	8,9 4,1 4,4	7,6 8,0 8,4 8,8 9,2			1,50 60 70 80 90	140 145 149 154 158	474 506 537 569 6 00	406 433 460 487 514	328 350 372 393 415	288 307 326 346 365		87 89 41 44 46	58 56 59 63 66	0,945
0,20 21 22 23 24	51,3 52,5 53,7 54,9 56,1	63,2 66,4 69,5 72,9 75,8	56,8 59,5 62,8	48,2 50,4	40,3 42, s 44,1	36,1 37,7	4,9 5,1 5,4 5,6 5,9	9,6 9,9 10,3 10,7 11,1	5,8 (c =: 2,65) 88 (0		2,00 10 20 30 40	162 166 170 174 177	632 664 695 727 758	541 568 595 622 649	438 460 482 504 525	384 403 422 441 461	328 344 361 377 393	49 51 54 56 59	69 72 75 78 81	ठ,1 (c= 4,41)
0,25 26 27 28 29	57,3 58,4 59,5 60,6 61,7	79,9 82,9 85,3 88,5 91,6	70,3 73,0 75,7	56,9 59,1 61,3	51,8	42,6 44,3	6,3 6,6	11,4 11,8 12,2 12,5 12,9			2,50 60 70 80 90	181 185 188 192 195	790 822 853 885 916	676 703 730 757 784	547 569 591 613 635	480 499 518 537 557	410 426 443 459 475	61 68 66 68 71	84 88 91 94 97	
0,30 32 34 36 38	62,7 64,8 66,8 68,7 70,6	94,8 101,1 107,4 113,8 120,1	86,5 91,9	70,1 74,4 78,8	65,3 69,1	55,7 59,0	8,3 8,8	18,8 14,0 14,7 15,4 16,1	980		8,00 20 40 60 80	198 205 211 217 223	948 1011 1074 1138 1201	811 865 919 973 1027	657 701 744 788 832	576 614 653 691 729	492 525 557 590 623	73 78 83 88 93	100 106 112 118 125	098'0
0,40 42 44 46 48	72,4 74,9 76,0 77,7 79,9	132,7 139,0 145,4	108,1 113,5 118,9 124,4 129,8	91,9 96,3 100,7	80,6	68,8 72,1	10,2 10,7 11,2	16,8 17,5 18,9 18,9	5 ,5 (c = 3,15)		4,00 20 40 60 80	229 235 240 246 251	1454	1081 1135 1189 1244 1298	1007	768 806 844 883 921	721 754		181 137 143 149 155	5,0 (c= 4,85)
0,50 52 54 56 58	81,0 82,6 84,2 85,7 87,2	164,3 170,6 176,9	135,2 140,6 146,0 151,4 156,8	113,8 118,2 122,6	99,8 103,6 107,5	85,2 88,5 91,8	18,2 13,7	20,8 21,0 21,7 22,4 28,0			5,00 20 40 60 80	256 261 266 271 276	1643 1706 1769	1352 1406 1460 1514 1568	1138 1182 1226	1075	852 885 918	122 127 132 137 142	161 167 173 179 185	
0,60 64 68 72 76	88,1 91,6 94,4 97,2 99,8	202,2 214,9 227,5	162,2 173,0 183,8 194,6 205,4	140,1 148,9 157,6	122,8 130,5 138,2	5,111 م,118	15,6 16,6 17,6	23,7 25,1 26,4 27,8 29,1	180 % %		6,00 20 40 60 80	281 285 290 294 299	1959 2022 2086	1622 1676 1730 1784 1838	1357 1401 1445	1190 1228 1267	1016 1049 1082	156 161	191 197 203 209 215	998'0 4.
0,80 Coul.	102,4 Coëff.:		216,s		I 53, 5 0,895	131,1 0,89	19,5	80,4	3.75)		7,00 Coul	303 Coëff.:	2212 0,915	_	1532 0,90	1343 0,895		171	221	5,11)
			77.	-790	~/475	-789							47715		-,,,,	-1923		•		- 1

${\bf Zu \ den \ vor angehenden}$ ${\bf Zweicylinder-Auspuff- \ und \ Dreicylinder-Condens.-Maschinen.}$

Coëfficient μ der zusätzlichen Reibung nebst $\frac{1}{1+\mu}$.

				3 (
O Qu.Met.	D Centra.	μ	$\frac{1}{1+\mu}$		O Qu. Met.	D Centm.	μ	$\frac{1}{1+\mu}$
0,080	32,4	0,108	0,902		0,80	102,4	0,062	0,941
084	33,2	0.107	0,908		84	105,0	0,062	0,942
088	34,0	0,107	0,904		88	107,4	0,062	0,942
092	34,1	0,106	0,904		92	109,8	0,062	0,942
096	35,4	0,105	0 905		96	112,3	0,062	0,942
0,100	36,2	0,104	0,906		1,00	115	0,061	0,942
105	37,1	0,103	0,906		05	117	0,061	0,943
110	38,0	0,102	0,907		10	120	0,061	0,943
115	38,8	0,102	0,908		15	123	0,061	0,948
120	39,1	0,101	0,908		20	125	0,060	0,948
0,125	40,5	0,100	0,909		1,25	128	0,060	0,943
130	41,3	0,099	0,910		8 0	131	0,060	0,944
135	42,1	0,098	0,910		3 5	133	0,060	0,944
140	42,8	0,098	0,911		40	135	0,060	0,944
145	43,8	0,097	0,912		4 5	138	0,059	0,944
0,15	44,4	0,096	0,913		1,50	140	0,059	0,945
1 6	45,8	0,095	0,914		60	145	0,058	0,945
17	47,2	0,093	0,915		70	149	0,058	0.945
18	48,6	0,092	0,916		80	154	0,058	0,945
19	49,9	0,091	0,917		90	158	0,057	0,946
0,20	51,2	0,090	0,918		2,00	162	0,057	0,946
21	52,5	0,089	0,918		10	166	0,057	0,946
22	53,1	0,088	0 919		20	170	0,056	0,947
23	54,9	0,087	0,920		30	174	0,056	0,947
24	56,1	0,086	0,921		40	177	0,056	0,947
0,25	57 ,3	0,085	0,921		2,50	181	0,056	0,947
26	58,4	0,085	0,922		60	185	0,055	0,948
27	59,5	0,084	0,923		70	188	0,055	0,948
28	60,6	0,083	0,923		80	192	0,055	0,948
29	61,7	0,082	0,924		90	195	0,054	0,949
0,30	62,7	0,082	0,925		8,00	198	0,054	0,949
32	64,8	0,080	0,926		20	205	0,054	0,949
34	66,8	0,079	0,927		40	211	0,053	0,949
36	68,7	0,078	0,928		60	217	0,053	0,950
38	70,6	0,077	0,929		80	223	0,053	0,950
0,40	72,4	0,076	0,930		4,00	229	0,052	0,951
42	74,9	0,075	0,931		20	235	0,052	0,951
44	76,0	0,074	0,932		40	240	0,051	0,951
46	77,7	0,073	0,982		60	246	0,051	0,952
48	79,8	0,072	0,983		80	251	0,050	0,952
0,50	81,0	0,071	0,984		5,00	256	0,050	0,952
52	82,8	0,070	0,985		20	261	0,050	0,952
54	84,2	0,069	0,985		40	266	0,050	0,958
56	85,7	0,069	0,986		60	271	0,049	0,958
58	87,2	0,068	0,987		80	276	0,049	0,953
0,60	88,7	0,067	0,987		6,00	281	0,049	0,954
64	91,6	0,066	0,988		20	285	0,049	0,954
68	94,4	0,065	0,989		40	290	0,048	0,954
72	97,2	0,064	0,940		60	294	0,048	0,954
76	99,8	0,068	0,941		80	299	0,048	0,955
0,80	102,4	0,062	0,941		7,00	3 03	0,047	0,955

Anhang.

Leergangswiderstand der Eincylinder-Auspuff-Maschinen in Pfdk. nebst dem Coëfficienten μ der zusätzlichen Reibung.

a s	, i				ol Adr	_==	===		in Kgr.						
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	8	81/2	4	41/2	5	5 1/2	6 B	6 ¹ /2	a A	8	9	10	Zusi Reib	
O Qu.Met.	D Centm.		L	Pfe	erdekräf	te pro	I Meter	Kolbe	ngeschv	vindigk	eit			μ	$\frac{1}{1+\mu}$
0,020 022 024 026 028	16,2 17,0 17,7 18,5 19,2	0,6 0,7 0,7 0,7 0,8	0,6 0,7 0,7 0,8 0,8	O,7 O,7 O,7 O,8 O,8	O,7 O,7 O,8 O,8 O,8	O,7 O,7 O,8 O,8 O,9	O,7 O,7 O,8 O,8 O,9	O,7 O,8 O,8 O,8 O,9	O,7 O,8 O,8 O,9 O,9	0,7 0,8 0,8 0,9 0,9	O,7 O,8 O,8 O,9 O,9	0,8 0,8 0,9 0,9	0,8 0,8 0,9 0,9	0,131 0,180 0,129 0,128 0,126	0,884 0,885 0,886 0,887 0,888
0,030 032 034 036 038	19,8 20,5 21,1 21,7 22,8	O,8 O,8 O,9 O,9	O,8 O,9 O,9 O,9 I,o	O,9 O,9 O,9 I,0 I,0	0,9 0,9 1,0 1,0	0,9 0,9 1,0 1,1	0,9 1,0 1,0 1,0	O,9 I,0 I,0 I,1 I,1	I,0 I,0 I,0 I,1 I,1	I,0 I,0 I,1 I,1 I,2	I,0 I,1 I,1 I,2 I,2	I,0 I,1 I,1 I,2 I,2	I,I I,1 I,2 I,2 I,3	0,125 0,124 0,124 0,123 0,122	0,889 0,889 0,890 0,891 0,892
0,040 042 044 046 048	22,9 23,8 24,0 24,8 25,1	I,0 I,0 I,1 I,1 I,1	I,0 I,1 I,1 I,1 I,2	I,1 I,1 I,1 I,2 I,2	I,1 I,1 I,2 I,2	I,I I,I I,9 I,9 I,3	I,1 I,2 I,3 I,3	I,2 I,2 I,2 I,3 I,3	I,a I,a I,3 I,3	I,2 I,3 I,3 I,3	I,2 I,3 I,3 I,4 I,4	I,3 I,3 I,4 I,4 I,5	1,3 1,4 1,4 1,5 1,5	0,121 0,120 0,119 0,118 0,117	0,892 0,893 0,894 0,894 0,895
0,050 053 056 059 062	25,6 26,4 27,1 27,8 28,5	I,2 I,3 I,3 I,4	I,2 I,2 I,3 I,3	I,2 I,3 I,3 I,4 I,4	I,3 I,3 I,4 I,4 I,5	I,3 I,4 I,4 I,5 I,5	1,3 1,4 1,4 1,5 1,6	1,4 1,4 1,5 1,5	1,4 1,5 1,5 1,6 1,6	1,4 1,5 1,5 1,6 1,7	1,5 1,5 1,6 1,7 1,7	I,5 I,6 I,6 I,7 I,8	1,6 1,6 1,7 1,8 1,8	0,117 0,116 0,115 0,114 0,113	0,895 0,896 0,897 0,898 0,898
0,065 068 071 074 077	29,2 29,9 30,5 31,2 31,8	I,4 I,5 I,5 I,5	1,5 1,5 1,5 1,6 1,6	1,5 1,5 1,6 1,7 1,7	1,5 1,6 1,6 1,7 1,8	I,6 I,6 I,7 I,7	I,6 I,7 I,7 I,8 I,8	1,7 1,7 1,8 1,8	I,7 I,8 I,8 I,9 I,9	I,7 I,8 I,9 I,9 2,0	1,8 1,9 1,9 2,0 2,1	1,9 1,9 2,0 2,1 2,1	1,9 2,0 2,1 2,1 2,2	0,118 0,112 0,111 0,110 0,109	0,899 0,900 0,900 0,901 0,902
0,080 084 088 092 096	32,4 33,2 34,0 34,7 35,5	I,6 I,7 I,7 I,8 I,9	1,7 1,8 1,8 1,9	I,8 I,8 I,9 I,9 2,0	1,8 1,9 1,9 2,0 2,1	1,9 1,9 2,0 2,1 2,1	1,9 2,0 2,1 2,1 2,1 2,2	2,0 2,0 2,1 2,2 2,2	2,0 2,1 2,1 2,2 2,3	2,0 2,1 2,2 2,3 2,4	2,1 2,2 2,3 2,4 2,5	2,2 2,3 2,4 2,5 2,5	2,3 2,4 2,5 2,5 2,5 2,6	0,108 0,107 0,107 0,106 0,105	0,902 0,903 0,904 0,904 0,905
0,100 105 110 115 120	36,2 37,1 38,0 38,8 39,7	1,9 2,0 2,1 2,1 2,1 2,2	2,0 2,1 2,1 2,2 2,3	2,1 2,9 2,2 2,3 2,4	2,1 2,2 2,3 2,4 2,5	2,2 2,3 2,4 2,4 2,5	2,3 2,4 2,4 2,5 2,6	2,3 2,4 2,5 2,6 2,7	2,4 2,5 2,6 2,6 2,7	2,4 2,5 2,6 2,7 2,8	2,5 2,6 2,7 2,8 2,9	2,6 2,7 2,8 2,9 3,0	2,7 2,8 2,9 3,1 3,2	0,104 0,103 0,102 0,102 0,101	0,906 0,906 0,907 0,908 0,908
0,125 130 135 140 145	40,5 41,8 42,1 42,8 43,6	2,3 2,3 2,4 2,5 2,6	2,4 2,4 2,5 2,6 2,7	2,5 2,6 2,6 2,7 2,8	2,5 2,6 2,7 2,8 2,9	2,6 2,7 2,8 2,9 3,0	2,7 2,8 2,9 3,0 3,1	2,8 2,9 3,0 3,0 3,1	2,8 2,9 3,0 3,1 3,2	2,9 3,0 3,1 3,2 3,3	3,0 3,1 3,2 3,3 3,4	3,1 3,8 3,4 3,5 3,6	3,3 3,4 3,5 3,6 3,7	0,100 0,099 0,098 0,098 0,097	0,909 0,910 0,910 0,911 0,912
0,150 155 160 165 170	44,4 45,1 45,8 46,5 47,2	2,6 2,7 2,8 2,8 2,9	2,7 2,8 2,9 3,0 3,0	2,8 2,9 3,0 3,1 3,1	2,9 3,0 3,1 3,2 3,2	3,0 3,1 3,2 3,3 3,4	3,1 3,2 3,3 3,4 3,5	3,2 3,3 3,4 3,5 3,6	3,3 3,4 3,5 3,6 3,7	3,4 3,5 3,6 3,7 3,8	3,5 3,6 3,7 3,8 3,9	3,7 3,8 3,9 4,0 4,1	3,8 3,9 4,0 4,1 4,2	0,096 0,095 0,095 0,094 0,098	0,918 0,913 0,914 0,914 0,915
0,175 180 185 190 195	47,9 48,6 49,3 49,9 50,8	3,0 3,0 3,1 3,2 3,2	3,1 3,2 3,2 3,3 3,4	3,2 3,3 3,3 3,4 3,5	3,3 3,4 3,5 3,6 3,6	3,4 3,5 3,6 3,7 3,8	3,6 3,6 3,7 3,8 3,9	3,7 3,7 3,8 3,9 4,0	3,7 3,8 3,9 4,0 4,1	3,8 3,9 4,0 4,1 4,2	4,0 4,1 4,2 4,3 4,4	4,2 4,3 4,4 4,5 4,6	4,4 4,5 4,6 4,7 4,8	0,098 0,092 0,092 0,091 0,090	0,915 0,916 0,916 0,917 0,917
0,200 205 210 215 220	51,2 51,8 52,5 53,1 53,7	3,3 3,4 3,4 3,5 3,5	3,4 3,5 3,6 3,6 3,7	3,6 3,7 3,7 3,8 3,9	3,7 3,8 3,9 3,9 4,0	3,8 3,9 4,0 4,1 4,8	4,0 4,1 4,1 4,2 4,3	4,1 4,2 4,3 4,3 4,4	4,2 4,3 4,4 4,5 4,5	4,3 4,4 4,5 4,5 4,6	4,5 4,6 4,7 4,8 4,9	4,7 4,8 4,9 5,0 5,1	4,9 5,0 5,1 5,2 5,3	0,090 0,089 0,089 0,088 0,088	0,918 0,918 0,918 0,919 0,919
0,225 230 235 240 245	54,2 54,9 55,8 56,1 56,1	3,6 3,7 3,7 3,8 3,9	3,8 3,9 3,9 4,0 4,1	3,9 4,0 4,1 4,2 4,2	4,1 4,2 4,3 4,3	4,2 4,3 4,4 4,5 4,6	4,4 4,5 4,6 4,6 4,7	4,5 4,6 4,7 4,8 4,9	4,6 4,7 4,8 4,9 5,0	4,7 4,8 4,9 5,0 5,0	5,0 5,1 5,2 5,3 5,4	5, s 5,3 5,4 5,5 5,6	5,4 5,5 5,6 5,7 5,8	0,087 0,087 0,086 0,086 0,085	0,920 0,920 0,921 0,921 0,921
0,25 0	57,3 d pag. {	3,9 2 28	4,1 4 80	4,3 6 82	4,5 8 84	4,6 10 86	4,8 12 88	4,9 14 40	5,1 16 42	5,1 18 44	5,5 20 46	5,7 22 48	5,9 94 50	0,085	0,921

Leergangswiderstand der Eincylinder-Auspuff-Maschinen in Pfdk. nebst dem Coëfficienten μ der zusätzlichen Reibung. (Fortsetzung.)

Mirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser				,	rizgiOUS	-Spannt	ing $oldsymbol{p}$ i	in Kgr.	oder A	ktm.			Zusi	itzl.
0		8	3 1/2	4	41/2	5	5 ¹ / ₂	6	61/2	7	8	•	10	Reib	oung
	D Centum.			Pfe	rdekräft	e pro	Meter	Kolbe	ngeschw	indigke	eit			μ	$\frac{1}{1+\mu}$
0,250 255 260 265 270	57 ,3 57 ,8 58,4 59,0 59,8	3,9 4,0 4,1 4,1 4,2	4,1 4,2 4,3 4,3 4,4	4,3 4,4 4,4 4,5 4,6	4,5 4,5 4,6 4,7 4,8	4,6 4,7 4,8 4,9 4,9	4,8 4,9 5,0 5,0 5,1	4,9 5,0 5,1 5,2 5,3	5,1 5,8 5,8 5,3 5,4	5,1 5,8 5,3 5,4 5,5	5,5 5,6 5,7 . 5,8 5,9	5,7 5,8 5,9 6,0 6,1	5,9 6,0 6,1 6,3 6,4	0,085 0,085 0,085 0,084 0,084	0,921 0,922 0,922 0,922 0,923
0,275 280 285 290 295	60,1 60,8 61,1 61,7 62,3	4,3 4,3 4,4 4,4 4,5	4,5 4,5 4,6 4,7 4,7	4,7 4,7 4,8 4,9 4,9	4,8 4,9 5,0 5,1 5,1	5,0 5,1 5,2 5,2 5,3	5,2 5,3 5,4 5,4 5,5	5,4 5,4 5,5 5,6 5,7	5,5 5,6 5,7 5,8 5,8	5,6 5,7 5,8 5,9 6,0	6,0 6,0 6,1 6,2 6,3	6,2 6,3 6,4 6,5 6,6	6,5 6,6 6,7 6,8 6,9	0,083 0,088 0,083 0,082 0,082	0,923 0,923 0,924 0,924 0,925
9, 3 00 310 320 330 340	62,1 63,8 64,8 65,8 66,8	4,6 4,7 4,8 4,9 5,0	4,8 4,9 5,1 5,2 5,3	5,0 5,1 5,3 5,4 5,6	5,2 5,4 5,5 5,6 5,8	5,4 5,6 5,7 5,9 6,0	5,6 5,8 5,9 6,1 6,a	5,8 5,9 6,1 6,3 6,4	5,9 6,1 6,3 6,4 6,6	6,1 6,3 6,4 6,6 6,8	6,4 6,6 6,8 7,0 7,1	6,7 6,9 7,1 7,3 7,5	7,° 7,° 7 8	0,082 0,081 0,080 0,080 0,079	0,925 0,925 0,926 0,926 0,927
0,350 360 370 380 390	67,7 68,7 69,7 70,6 71,5	5,2 5,3 5,4 5,5 5,6	5,4 5,6 5,7 5,8 6,0	5,7 5,8 6,0 6,1 6,3	5,9 6,1 6,2 6,4 6,5	6,2 6,3 6,5 6,6 6,8	6,4 6,5 6,7 6,8 7,0	6,6 6,8 6,9 7,1 7,3	6,8 7,0 7,1 7,3 7,5	7,0 7,2 7,3 7,5 7, 7	7,3 7,4 7,7 7,9 8,0	7,7 7,9 8 8 8	8 8 9 9	0,079 0,078 0,077 0,077 0,076	0,927 0,928 0,928 0,929 0,929
0,400 410 420 430 440	72,4 73,3 74,2 75,1 76,0	5,8 5,9 6,0 6,1 6,3	6,1 6,2 6,3 6,5 6,6	6,4 6,5 6,7 6,8 6,9	6,7 6,8 7,0 7,1 7,2	6,9 7,1 7,2 7,4 7,5	7, ° 7,3 7,5 7,6 7,8	7,4 7,6 7,7 7,9 8,0	7,6 7,8 7,9 8,1 8,3	7,8 8,0 8,2 8,3 8,5	8,2 8,4 8,6 8,8 9	9 9 9 9	9 9 9 10 10	0,076 0,075 0,075 0,074 0,074	0,980 0,980 0,931 0,931 0,932
0,450 460 470 480 490	76,8 77,7 78,5 79,3 80,2	6,4 6,5 6,6 6,8 6,9	6,7 6,8 7,0 7,1 7,2	7,1 7,2 7,3 7,5 7,6	7,4 7,5 7,7 7,8 7,9	7,7 7,8 8,0 8,1 8,3	7,9 8,1 8,2 8,4 8,5	8,a 8,4 8,5 8,7 8,8	8,4 8,6 8,7 8,9 9,0	8,7 8,9 9,0 9,2 9,4	9 10 10	10 10 10	10 10 11 11	0,078 0,078 0,072 0,072 0,071	0,932 0,932 0,933 0,938 0,934
0,500 510 520 530 54 0	81,0 81,8 82,6 83,4 84,2	7,0 7,1 7,2 7,3 7,5	7,3 7,5 7,6 7,7 7,9	7,7 7,9 8,0 8,1 8,3	8,1 8,2 8,3 8,5 8,6	8,4 8,5 8,7 8,8 9,0	8,7 8,8 9,0 9,1 9,3	9,0 9,2 9,3 9,5 9,6	9,2 9,3 9,5 9,7 9,8	9,5 9,7 9,9 10,0	10 10 11 11	11 11 11 11	11 11 11 12 12	0,071 0,071 0,070 0,070 0,069	0,984 0,934 0,935 0,935 0,935
0,550 560 570 580 590	84,9 85,7 86,5 87,2 88,0	7,6 7,7 7,8 7,9 8,0	8,0 8,1 8,3 8,4 8,5	8,4 8,5 8,7 8,8 8,9	8,8 8,9 9,0 9,2 9,3	9,1 9,3 9,4 9,6 9,7	9,4 9,6 9,8 9,9 10,1	9,8 9,9 10,1 10,2 10,4	10,0 10,9 10,4 10,5 10,7	10 11 11	11 11 11 11 12	11 12 12 12 12	12 12 12 13	0,069 0,069 0,068 0,068 0,067	0,936 0,936 0,936 0,937 0,937
0,600 620 640 660 680	88,7 90,2 91,6 93,0 94,4	8,2 8,4 8,6 8,8 9,1	8,6 8,9 9,1 9,4 9,6	9,0 9,3 9,5 9,8 10,1	9,4 9,7 10,0 10,3 10,5	9,8 10,1 10,4 10,7 11,0	10,2 10,5 11 11	10,6 10,9 11,2 11,5 11,8	10,9 11,2 12 12	11 12 12 12	12 12 13 13	12 13 13 14	13 13 14 14 15	0,067 0,067 0,066 0,066 0,065	0,937 0,938 0,938 0,938 0,939
0,700 720 740 760 780	95,8 97,2 98,5 99,8 101,1	9,3 9,5 9,8 10,0 10,2	9,9 10,1 10,4 10,6 10,9	10,3 10,6 10,8 11,1 11,4	10,8 11,1 11 12 12	11,3 11,6 11,8 12,1 12	12 12 12 13	12,1 12,4 13 13	12 13 13 13	13 13 14 14	14 14 14 15	14 15 15 15	15 15 16 16	0,065 0,064 0,064 0,063 0,068	0,939 0,940 0,940 0,941 0,941
0,800 820 840 860 880	102,4 103,7 105,0 106,2 107,4	10,5 10,7 10,9 11,1 11,3	II,1 II,3 II,6 II,8 I2,0	11,6 11,9 12,2 12,4 12,7	12 12 13 13	13 13 13 14 14	13 14 14 14	14 14 14 15	14 14 15 15	15 15 16 16	15 16 16 16 17	16 17 17 17 18	17 17 18 18	0,062 0,062 0,062 0,062 0,062	0,941 0,942 0,942 0,942 0,942
920 940 960	108,5 109,8 111,0 112,3 113,4	11,6 11,8 12,0 12,2 12,4	12,3 12,5 12,7 13,0 13,2	13,0 13,2 13,5 13,7 14,0	14 14 14 14 15	14 14 15 15	15 15 16 16	15 15 16 16	16 16 16 17 17	16 17 17 17 18	17 17 18 18 18	18 18 19 19	19 19 20 20 20	0,062 0,062 0,062 0,062 0,061	0,942 0,942 0,942 0,942 0,942
•	114,5	12,7 8 29	13,5 5 81	14,3 7 86	15 9 85	15 11 87	16 18 89	17 15 41	17 17 48	18 19 45	19 21 47	20 28 49	21 25 51	0,061	0,942

Leergangswiderstand der Eincylinder-Condensations-Maschinen in Pfdk. nebst dem Coëfficienten μ der zusätzlichen Reibung.

fiche	- Ge-		-	Abs	ol. Adr	nissions	-Spann	ung p	in Kgr	oder .	Atm.			Zusi	itzl.
Wirksame Kolbenfäche	Kolben- Durchmesser	3 1/2	8	81/3	4	41/2	5	51/2	6	61/2	7	8	9	Reil	
<i>O</i> Qu.Met.	D Centm.			.Pf	erdekrä	ste pro	I Mete	r Kolb	engesch	windigh	eit			μ	$\frac{1}{1+}$
0,030 032 034 036 038	19,8 20,5 21,1 21,7 22,8	I,4 I,4 I,5 I,5 I,6	I,4 I,4 I,5 I,6 I,6	1,4 1,5 1,5 1,6 1,6	I,4 I,5 I,6 I,6	I,5 I,5 I,6 I,6 I,7	I,5 I,5 I,6 I,7 I,7	I,5 I,6 I,6 I,7 I,8	I,5 I,6 I,7 I,7 I,8	I,5 I,6 I,7 I,8 I,8	I,6 I,6 I,7 I,8 I,8	I,6 I,7 I,7 I,8 I,9	1,6 1,7 1,8 1,9	0,125 0,124 0,124 0,123 0,122	0,88 0,88 0,89 0,89
0,040 042 044 046 048	22,9 23,5 24,0 24,8 25,1	I,6 I,7 I,7 I,8 I,8	I,7 I,7 I,8 I,8	I,7 I,8 I,8 I,9	1,7 1,8 1,9 1,9	I,8 I,8 I,9 2,0	1,8 1,9 1,9 2,0 2,0	I,8 I,9 2,0 2,0 2,1	1,9 1,9 2,0 2,1 2,1	1,9 2,0 2,0 2,1 2,2	1,9 2,0 2,0 2,1 2,2	2,0 2,0 2,1 2,2 2,2	2,0 2,1 2,2 2,2 2,3	0,121 0,120 0,119 0,118 0,117	0,89 0,89 0,89 0,89 0,89
0,050 053 056 059 062	25,8 26,4 27,1 27,8 28,5	1,9 2,0 2,0 2,1 2,2	2,0 2,0 2,1 2,2 2,3	2,0 2,1 2,2 2,2 2,2 2,3	2,0 2,1 2,2 2,3 2,4	2,1 2,2 2,2 2,3 2,4	2,1 2,2 2,3 2,4 2,5	2,2 2,2 2,3 2,4 2,5	2,2 2,3 2,4 2,5 2,6	2,2 2,3 2,4 2,5 2,6	2,3 2,3 2,4 2,5 2,6	2,3 2,4 2,5 2,6 2,7	2,4 2,5 2,6 2,7 2,8	0,117 0,116 0,115 0,114 0,118	0,85 0,85 0,85 0,85 0,85
0,065 068 071 074 077	29,2 29,9 30,5 31,2 31,8	2,3 2,4 2,4 2,5 2,6	2,3 2,4 2,5 2,6 2,6	2,4 2,5 2,5 2,6 2,7	2,5 2,5 2,6 2,7 2,8	2,5 2,6 2,7 2,7 2,8	2,6 2,6 2,7 2,8 2,9	2,6 2,7 2,8 2,9 3,0	2,6 2,7 2,8 2,9 3,0	2,7 2,8 2,9 3,0 3,1	2,7 2,8 2,9 3,0 3,1	2,8 2,9 3,0 3,1 3,2	2,9 3,0 3,1 3,2 3,3	0,118 0,112 0,111 0,110 0,109	0,81 0,91 0,91 0,91
0,080 084 088 092 096	32,4 33,3 34,0 34,7 35,8	2,6 2,7 2,8 2,9 3,0	2,7 2,8 2,9 3,0 3,1	2,8 2,9 3,0 3,1 3,2	2,9 3,0 3,1 3,2 3,3	2,9 3,0 3,1 3,2 3,3	3,0 3,1 3,2 3,3 3,4	3,0 3,2 3,3 3,4 3,5	3,1 3,2 3,3 3,4 3,6	3,2 3,3 3,4 3,5 3,6	3,2 3,3 3,4 3,6 3,7	3,3 3,4 3,5 3,7 3,8	3,4 3,5 3,6 3,8 3,9	0,108 0,107 0,107 0,106 0,106	0,9 0,9 0,9 0,9 0,9
0,100 105 110 115 120	36,1 37,1 38,0 38,1 39,1	3,1 3,2 3,3 3,4 3,5	3,2 3,3 3,4 3,5 3,6	3,3 3,4 3,5 3,6 3,7	3,4 3,5 3,6 3,7 3,8	3,4 3,6 3,7 3,8 3,9	3,5 3,6 3,8 3,9 4,0	3,6 3,7 3,9 4,0 4,1	3,7 3,8 3,9 4,1 4,2	3,7 3,9 4,0 4,1 4,3	3,8 3,9 4,1 4,2 4,4	3,9 4,1 4,2 4,4 4,5	4,0 4,2 4,3 4,5 4,6	0,104 0,108 0,102 0,102 0,101	0,9 0,9 0,9 0,9
0,125 130 135 140 145	40,5 41,3 42,1 42,8 43,8	3,6 3,8 3,9 4,0 4,1	3,7 3,9 4,0 4,1 4,2	3,8 4,0 4,1 4,2 4,3	4,0 4,1 4,2 4,3 4,5	4,1 4,2 4,3 4,4 4,6	4,2 4,3 4,4 4,5 4,7	4,2 4,4 4,5 4,6 4,8	4,3 4,5 4,6 4,7 4,9	4,4 4,6 4,7 4,8 5,0	4,5 4,6 4,8 4,9 5,1	4,7 4,8 5,0 5,1 5,3	4,8 4,9 5,1 5,3 5,4	0,100 0,099 0,098 0,098 0,097	0,9 0,9 0,9 0,9
0,150 155 1 6 0 165 170	44,4 45,1 45,8 46,5 47,3	4,2 4,3 4,4 4,5 4,6	4,3 4,4 4,5 4,6 4,7	4,4 4,6 4,7 4,8 4,9	4,6 4,7 4,8 4,9 5,0	4,7 4,8 4,9 5,1 5,2	4,8 4,9 5,0 5,2 5,3	4,9 5,0 5,2 5,3 5,4	5,0 5,2 5,3 5,4 5,5	5,1 5,3 5,4 5,5 5,6	5,2 5,4 5,5 5,6 5,8	5,4 5,5 5,7 5,8 6,0	5,6 5,7 5,9 6,0 6,2	0,096 0,095 0,095 0,094 0,093	0,9 0,9 0,9 0,9
0,175 180 185 190 195	47,9 48,6 49,3 49,9 50,6	4,7 4,8 4,9 5,0 5,1	4,8 4,9 5,0 5,1 5,3	5,0 5,1 5,2 5,3 5,4	5,1 5,3 5,4 5,5 5,6	5,3 5,4 5,5 5,7 5,8	5,4 5,5 5,6 5,8 5,9	5, 5 5,7 5,8 5,9 6,1	5,7 5,8 5,9 6,1 6,2	5,8 5,9 6,0 6,2 6,3	5,9 6,0 6,2 6,3 6,5	6,1 6,2 6,4 6,5 6,7	6,3 6,5 6,6 6,8 6,9	0,098 0,092 0,092 0,091 0,090	0,9 0,9 0,9 0,9
0,200 205 210 215 220	51,2 51,8 52,5 53,1 53,1	5,2 5,3 5,4 5,4 5,5	5,4 5,5 5,6 5,7 5,8	5,6 5,7 5,8 5,9 6,0	5,7 5,8 6,0 6,1 6,2	5,9 6,0 6,1 6,2 6,3	6,0 6,8 6,3 6,4 6,5	6,2 6,3 6,4 6,6 6,7	6,3 6,4 6,6 6,7 6,8	6,5 6,6 6,7 6,8 7,0	6,6 6,7 6,9 7,0 7,1	6,8 7,0 7,1 7,2 7,4	7,1 7,2 7,4 7,5 7,6	0,090 0,089 0,089 0,088 0,088	0,9 0,9 0,9 0,9
0,225 230 235 240 245	54,3 54,9 55,8 56,1 56,1	5,6 5,7 5,8 5,9 6,0	5,9 6,0 6,1 6,2 6,3	6,1 6,2 6,3 6,4 6,5	6,3 6,4 6,5 6,6 6,7	6,4 6,6 6,7 6,8 6,9	6,6 6,8 6,9 7,0 7,1	6,8 6,9 7,0 7,2 7,3	7,0 7,1 7,2 7,3 7,5	7,1 7,2 7,4 7,5 7,6	7,9 7,4 7,5 7,6 7,8	7, 5 7,6 7,8 7,9 8,1	7,8 7,9 8,1 8,2 8,4	0,087 0,087 0,086 0,086 0,085	0,9; 0,9; 0,9; 0,9;
0,250	57,8	6,1	6,4	6,6	6,8	7.0	7,2	7,4	7,6	7,8	7,9	8,2	8,5	0,085	0,9
4	Ad pag.	54	56	568	60	62	64	66	68	70	72	74	76		

Leergangswiderstand der Eincylinder-Condensations-Maschinen in Pfdk. nebst dem Coëfficienten μ der zusätzlichen Reibung. (Fortsetzung.)

fäche	en-					missions								Zus	ätzl.
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	3 1/2	8	8 1/2	4	41/2	5	51/2	6	6 1/2	7	8	9	Reil	oung
O Qu.Met.	D Centm.			Pí	erdekrä	fte pro	1 Mete	r Kolb	engesch	windigl	reit .			μ	$\frac{1}{1+\mu}$
0,250 255 260 265 270	57 ,3 57 ,8 58 ,4 59,0 59,5	6,1 6,2 6,3 6,4 6,5	6,4 6,5 6,6 6,7 6,8	6,6 6,7 6,8 6,9 7,0	6,8 6,9 7,0 7,2 7,3	7,0 7,1 7,3 7,4 7,5	7;2 7;3 7;5 7;6 7;7	7,4 7,5 7,6 7,8 7,9	7,6 7,7 7,8 8,0 8,1	7,8 7,9 8,0 8,1 8,3	7,9 8,2 8,3 8,4	8,2 8,3 8,5 8,6 8,7	8,5 8,6 8,8 8,9 9,1	0,085 0,085 0,085 0,084 0,084	0,921 0,922 0,922 0,922 0,923
0,275	60,1	6,6	6,9	7,1	7,4	7,6	7,8	8,0	8,9	8,4	8,6	8,9	9,8	0,083	0,923
280	60,6	6,7	7,0	7,2	7,5	7,7	7,9	8,1	8,3	8,5	8,7	9,0	9,3	0,083	0,928
285	61,1	6,8	7,1	7,4	7,6	7,8	8,0	8,2	8,4	8,6	8,8	9,1	9,5	0,083	0,924
290	61,7	6,9	7,8	7,5	7,7	7,9	8,2	8,4	8,6	8,7	8,9	9,3	9,6	0,082	0,924
295	62,2	7,0	7,3	7,6	7,8	8,0	8,3	8,5	8,7	8,9	9,1	9,4	9,8	0,082	0,925
0,300	62,7	7,1	7,4	7,7	7,9	8,2	8,4	8,6	8,8	9,0	9,8	9,6	9,9	0,082	0,925
310	63,8	7,3	7,6	7,9	8,1	8,4	8,6	8,8	9,0	9,3	9,5	9,8	10,2	0,081	0,925
320	64,8	7,4	7,8	8,1	8,3	8,6	8,8	9,1	9,3	9,5	9,7	10,1	10,5	0,080	0,926
330	65,8	7,6	8,0	8,3	8,6	8,8	9,1	9,3	9,5	9,8	IO,0	10,4	10,7	0,080	0,926
340	66,8	7,8	8,a	8,5	8,8	9,0	9,3	9,5	9,8	10,0	IO,2	10,6	11,0	0,079	0,927
0,350 360 370 380 390	67,7 68,7 69,7 70,8 71,5	8,0 8,3 8,5 8,7	8,4 8,5 8,7 8,9 9,1	8,7 8,9 9,1 9,3 9,5	9,0 9,2 9,4 9,6 9,8	9,8 9,5 9,7 9,9 10,1	9,5 9,8 10,0 10,2 10,4	9,8 10,0 10,2 10,5 10,7	10,0 10,3 10,5 10,8 11,0	10,3 10,5 10,8 11,0 11,3	10,5 10,7 11,0 11,2 11,5	10,9 11,2 11,5 11,7 12,0	11,3 11,6 11,9 12,1 12,4	0,079 0,078 0,077 0,077 0,076	0,927 0,928 0,928 0,929 0,929
0,400	72,4	8,9	9,3	9,7	10,0	10,4	10,7	10,9	11,3	11,5	11,7	12,3	12,7	0,076	0,980
410	73,3	9,1	9,5	9,9	10,2	10,6	10,9	11,2	11,5	11,9	12,0	12,5	13,0	0,075	0,980
420	74,2	9,3	9,7	10,1	10,4	10,8	11,1	11,4	11,7	12,1	12,2	12,8	13,2	0,075	0,981
430	75,1	9,4	9,9	10,3	10,6	11,0	11,3	11,6	12,0	12,3	12,5	13,0	13,5	0,074	0,981
440	76,0	9,6	10,1	10,5	10,8	11,2	11,5	11,9	12,2	12,6	12,7	13,3	13,8	0,074	0,982
0,450	76,8	9,8	10,3	10,7	11,0	II,4	11,8	12,1	12,4	12,8	13,0	13,6	14,0	0,078	0,932
460	77,7	10,0	10,4	10,9	11,2	II,6	12,0	12,3	12,6	13,1	13,2	13,8	14,3	0,078	0,932
470	78,5	10,1	10,6	11,1	11,4	II,8	12,3	12,5	12,9	13,3	13,5	14,1	14,6	0,072	0,938
480	79,3	10,3	10,8	11,3	11,7	I2,0	12,4	12,8	13,1	13,5	13,7	14,3	14,9	0,072	0,938
490	80,3	10,5	11,0	11,5	11,9	I2,2	12,6	13,0	13,4	13,8	14,0	14,6	15,1	0,071	0,934
0,500	81,0	10,7	11,2	11,7	12,1	12,5	12,9	13,3	13,6	13,9	14,2	14,9	15,4	0,071	0,984
510	81,8	10,8	11,4	11,9	12,3	12,7	13,1	13,5	13,8	14,2	14,5	15,1	15,7	0,071	0,934
520	82,6	11,0	11,6	12,0	12,5	12,9	13,3	13,7	14,1	14,4	14,7	15,4	15,9	0,070	0,935
530	83,4	11,2	11,7	12,2	12,7	13,1	13,5	13,9	14,3	14,6	15,0	15,6	16,2	0,070	0,935
540	84,2	11,4	11,9	12,4	12,9	13,3	13,7	14,1	14,5	14,9	15,2	15,9	16,5	0,069	0,935
0,550 560 570 580 590	84,9 85,7 86,5 87,9 88,0	11,5 11,7 11,9 12,0 12,2	12,1 12,3 12,5 12,7 12,9	12,6 12,8 13,0 13,2	13,1 13,3 13,5 13,7 13,9	13,5 13,7 13,9 14,1 14,4	I 3,9 I 4,2 I 4,4 I 4,6 I 4,8	14,4 14,6 14,8 15,1 15,3	14,7 15,0 15,9 15,4 15,7	15,1 15,4 15,6 15,8 16,1	15,5 15,7 16,0 16,2 16,5	16,1 16,4 16,7 16,9	16,7 17,0 17,3 17,5 17,8	0,069 0,069 0,068 0,068 0,067	0,936 0,936 0,936 0,937 0,937
0,600	88,7	12,4	13,0	13,6	14,1	14,6	15,0	15,5	15,9	16,3	16,7	17,4	18,1	0,067	0,937
620	90,3	12,7	13,4	14,0	14,5	15,0	15,5	16,0	16,4	16,8	17,2	17,9	18,6	0,067	0,938
640	91,6	13,1	13,8	14,4	14,9	15,4	15,9	16,4	16,8	17,2	17,7	18,4	19,1	0,066	0,938
660	93,0	13,4	14,1	14,7	15,3	15,8	16,3	16,8	17,3	17,7	18,2	18,9	19,6	0,066	0,938
680	94,4	13,8	14,5	15,1	15,6	16,2	16,7	17,3	17,7	18,2	18,6	19,5	20,2	0,065	0,939
0,700 720 740 760 780	95,8 97,2 98,5 99,8 101,1	14,1 14,4 14,8 15,1 15,5	14,8 15,2 15,6 15,9 16,3	15,5 15,9 16,3 16,6 17,0	16,0 16,4 16,8 17,2 17,6	16,6 17,0 17,4 17,8 18,3	17,2 17,6 18,0 18,5 18,9	17,7 18,2 18,6 19,0	18,2 18,6 19,1 19,6 20,0	18,7 19,1 19,6 20,1 20,5	19,1 19,6 20,1 20,6 21,1	20,0 20,5 21,0 21,5 22,0	20,7 21,2 21,8 22,3 22,8	0,065 0,064 0,064 0,068 0,063	0,939 0,940 0,940 0,941 0,941
0,800	102,4	15,8	16,6	17,4	18,0	18,7	19,3	19,9	20,5	21,0	21,5	22,5	23,4	0,062	0,941
820	103,7	16,1	17,0	17,8	18,4	19,1	19,7	20,4	20,9	21,5	22,0	23,0	23,9	0,062	0,942
840	105,0	16,5	17,3	18,1	18,8	19,5	20,1	20,8	21,4	21,9	22,5	23,5	24,4	0,062	0,942
860	106,2	16,8	17,7	18,5	19,2	19,9	20,5	21,2	21,8	22,4	23,0	24,0	24,9	0,062	0,942
880	107,4	17,2	18,0	18,8	19,6	20,3	21,0	21,7	22,2	22,8	23,4	24,5	25,4	0,062	0,942
0,900	108,6	17,5	18,4	19,2	20,0	20,7	21,4	22,1	22,7	23,3	23,9	25,0	26,0	0,062	0 942
920	109,8	17,8	18,7	19,6	20,4	21,1	21,8	22,5	23,1	23,8	24,4	25,5	26,5	0,062	0,942
940	111,0	18,2	19,1	20,0	20,8	21,5	22,2	23,0	23,6	24,8	24,8	26,0	27,1	0,062	0,942
960	112,3	18,5	19,4	20,3	21,2	22,0	22,6	23,4	24,0	24,7	25,3	26,5	27,6	0,062	0,942
980	113,4	18,5	19,8	20,7	21,6	22,4	23,0	23,8	24,5	25,1	25,8	27,0	28,1	0,061	0,942
1,000	114,5 i pag.	19,2 55	20,1 57	2 I ₇ 1 59	22 ₇ 0 61	%2,8 68	23,5 65	24,3 6 7	24,9 69	25,6 71	26,3 78	² 7,5 7 5	28,7 77	0,061	0,942

Leergangswiderstand der Zweicylinder-Condensations-Maschinen in Pfdk. nebst dem Coëfficienten μ der zusätzlichen Reibung.

Same fläche	en-		Abso	l, Adm	issions-Sp	annung	p in K	gr, oder	Atm.		1	ätzl.
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	4	41/2	8	51/2	. 6	61/2	7	8	9	Rei	bung
O Qu.Met.	D Centm.		Pfe	rdekräft	e pro 1	Meter K	olbenges	hwindig	keit		μ	$\frac{1}{1+\mu}$
0,065 068 071 074	29,2 29,9 30,s 31,2	2,9 3,0 3,1 3,1	2,9 3,0 3,1 3,2	3,° 3,¹ 3,² 3,3	3,0 3,1 3,2 3,3	3,1 3,2 3,3 3,4	3,1 3,2 3,3 3,4	3;2 3;3 3;4 3,5	3,3 3,4 3,5 3,6	3,3 3,4 3,5 3,6	0,113 0,112 0,111 0,110	0,899 0,900 0,900 0,901
077 0,080 084 088 092 096	31,8 32,4 33,2 34,0 34,7	3,2 3,3 3,5 3,6 3,7	3,3 3,4 3,5 3,6 3,8	3,4 3,5 3,6 3,7 3,8	3,4 3,5 3,7 3,8 3,9	3,5 3,6 3,7 3,8 4,0	3,5 3,6 3,8 3,9 4,0	3,6 3,7 3,8 4,0 4,1	3,7 3,8 3,9 4,1 4,9	3,8 3,9 4,0 4,2 4,3	0,109 0,108 0,107 0,107 0,106	0,902 0,902 0,903 0,904 0,904
0,100 105 110 115 120	35,8 36,2 37,1 38,0 38,8 39,7	3,8 3,9 4,1 4,2 4,3 4,5	3,9 4,0 4,1 4,3 4,4 4,6	3,9 4,1 4,2 4,4 4,5 4,6	4,0 4,1 4,3 4,4 4,6 4,7	4,1 4,2 4,4 4,5 4,7 4,8	4,2 4,3 4,4 4,6 4,7 4,9	4,2 4,3 4,5 4,7 4,8 5,0	4,4 4,5 4,6 4,8 5,0	4,4 4,6 4,8 4,9 5,1 5,3	0,105 0,104 0,108 0,102 0,102 0,101	0,905 0,906 0,906 0,907 0,908 0,908
0,125 130 135 140 145	40,5 41,3 42,1 42,8 43,6	4,6 4,8 4,9 5,0	4,7 4,8 5,0 5,1 5,3	4,8 4,9 5,1 5,2 5,3	4,9 5,0 5,2 5,3 5,5	5,0 5,1 5,3 5,4 5,6	5,0 5,2 5,3 5,5 5,6	5,1 5,3 5,5 5,6 5,8	5,3 5,4 5,6 5,8 5,9	5,4 5,6 5,8 5,9 6,1	0,100 0,099 0,098 0,098 0,097	0,909 0,910 0,910 0,911 0,912
0,150 155 160 165 170	44,4 45,1 45,8 46,5 47,2	5,3 5,4 5,5 5,7 5,8	5,4 5,5 5,6 5,8 5,9	5, 5 5,6 5,7 5,9 6,0	5,6 5,7 5,9 6,0 6,2	5,7 5,8 6,0 6,1 6,3	5,8 5,9 6,1 6,± 6,4	5,9 6,1 6,2 6,4 6,5	6,1 6,2 6,4 6,5 6,7	6,3 6,4 6,6 6,7 6,9	0,096 0,095 0,095 0,094 0,098	0,913 0,913 0,914 0,914 0,915
0,175 180 185 190 195	47,9 48,6 49,3 49,9 50,6	5,9 6,0 6,2 6,3 6,4	6,0 6,2 6,3 6,4 6,6	6,1 6,3 6,4 6,5 6,7	6,3 6,4 6,6 6,7 6,9	6,4 6,5 6,7 6,8 7,0	6,5 6,6 6,8 6,9 7,1	6,7 6,8 7,0 7,1 7,3	6,8 7,0 7,1 7,3 7,4	7,1 7,2 7,4 7,5 7,7	0,093 0,092 0,092 0,091 0,090	0,915 0,916 0,916 0,917 0,917
0,200 205 210 215 220	51,2 51,8 52,5 53,1 53,7	6,5 6,6 6,8 6,9 7,0	6,7 6,8 6,9 7,0 7,2	6,8 6,9 7,1 7,2 7,3	7,0 7,1 7,2 7,4 7,5	7,1 7,2 7,4 7,5 7,7	7,2 7,4 7,5 7,7 7,8	7,4 7,5 7,7 7,8 7,9	7,6 7,8 7,9 8,1 8,2	7,9 8,0 8,2 8,3 8,5	0,090 0,089 0,089 0,088 0,088	0,918 0,918 0,918 0,919 0,919
0,225 230 235 240 245	54,3 54,9 55,5 56,1 56,7	7,1 7,2 7,4 7,5 7,6	7,3 7,4 7,5 7,6 7,8	7,5 7,6 7,7 7,9 8,0	7,6 7,8 7,9 8,0 8,2	7,8 7,9 8,1 8,2 8,4	7,9 8,1 8,2 8,4 8,5	8,1 8,2 8,4 8,5 8,6	8,4 8,5 8,7 8,8 9,0	8,6 8,8 8,9 9,1 9,2	0,087 0,087 0,086 0,086 0,085	0,920 0,920 0,921 0,921 0,921
0,250	57,0	7,7	7,9	8,1	8,3	8,5	8,6	8,8	9,1	9,4	0,085	0,921
	Ad. pag.	80	88	84	86	88	90	92	87	96		

Leergangswiderstand der Zweicylinder-Condensations-Maschinen in Pfdk. nebst dem Coëfficienten μ der zusätzlichen Reibung. (Fortsetzung.)

ame					issions-Sp					(P Ortsetz		ätzl.
Wir ksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	4	41/2	5	5 1/2	6	61/2	7	8	9	Rei	bung
O Qu.Met.	D Centm.		Pfe	erdekräft	e pro I	Meter K	olbenges	chwindig	keit		μ	$\frac{1}{1+\mu}$
0,250	57 ,3	7,7	7,9	8,1	8,3	8,5	8,6	8,8	9,1	9,4	0,085	0,921
255	57 ,8	7,8	8,0	8,2	8,4	8,6	8,8	8,9	9,2	9,5	0,085	0,922
260	58 ,4	7,9	8,1	8,4	8,5	8,7	8,9	9,1	9,4	9,7	0,085	0,922
265	59,0	8,1	8,3	8,5	8,7	8,9	9,0	9,8	9,5	9,8	0,084	0,922
270	59,5	8,2	8,4	8,6	8,8	9,0	9,2	9,3	9,7	10,0	0,084	0,923
0,275	60,1	8,3	8,5	8,8	8,9	9,1	9,3	9,5	9,8	10,1	0,088	0,923
280	60,8	8,4	8,6	8,9	9,1	9,3	9,4	9,6	10,0	10,3	0,083	0,923
285	61,1	8,5	8,7	9,0	9,2	9,4	9,6	9,8	10,1	10,4	0,083	0,924
290	61,7	8,7	8,9	9,1	9,3	9,5	9,7	9,9	10,3	10,6	0,082	0,924
295	62,2	8,8	9,0	9,3	9,4	9,6	9,8	10,0	10,4	10,7	0,082	0,925
0,300	62,7	8,9	9,1	9,4	9,6	9,8	10,0	10,2	10,5	10,9	0,082	0,925
310	63,8	9,1	9,4	9,6	9,8	10,0	10,2	10,4	10,8	11,2	0,081	0,925
320	64,8	9,3	9,6	9,8	10,1	10,3	10,5	10,7	11,1	11,5	0,080	0,926
330	65,8	9,6	9,8	10,1	10,3	10,5	10,8	11,0	11,4	11,8	0,080	0,926
340	66,8	9,8	IQ ₇ 0	10,3	10,6	10,8	11,0	11,8	11,7	12,0	0,079	0,927
0,350	67,7	10,0	10,3	10,6	10,8	11,1	11,3	11,5	12,0	12,3	0,079	0,927
360	68,7	10,3	10,5	10,8	11,1	11,3	11,6	11,8	12,3	12,6	0,078	0,928
370	69,7	10,5	10,7	11,0	11,3	11,6	11,9	12,1	12,6	12,9	0,077	0,928
380	70,8	10,7	11,0	11,3	11,6	11,8	12,1	12,3	12,8	13,2	0,077	0,929
390	71,5	11,0	11,8	11,5	11,8	12,1	12,4	12,6	13,1	13,5	0,076	0,929
0,400	72,4	11,1	11,5	11,8	12,0	12,4	12,6	12,8	13,4	13,8	0,076	0,930
410	73,3	11,4	11,7	12,0	12,3	12,6	12,9	13,1	13,7	14,1	0,075	0,930
420	74,3	11,6	11,9	12,2	12,5	12,9	13,1	13,4	14,0	14,4	0,075	0,931
430	75,1	11,8	12,2	12,5	12,8	13,1	13,4	13,6	14,3	14,6	0,074	0,931
440	76,0	12,0	12,4	12,7	12,9	13,4	13,6	13,9	14,6	14,9	0,074	0,932
0,450	76,8	12, s	12,7	12,9	13,2	13,6	13,9	14,1	14,8	15,2	0,078	0,932
460	77,1	12,5	12,9	13,2	13,4	13,9	14,1	14,4	15,1	15,5	0,078	0,932
470	78,5	12,7	13,0	13,4	13,7	14,1	14,4	14,7	15,4	15,8	0,072	0,933
480	79,8	12,9	13,8	13,6	13,9	14,4	14,6	14,9	15,7	16,0	0,072	0,933
490	80,2	13,1	13,4	13,9	14,2	14,6	14,9	15,2	15,9	16,3	0,071	0,934
0,500	81,0	13,3	13,7	14,1	14,5	14,8	15,2	15,4	16,1	16,6	0,071	0,984
510	81,8	13,5	13,9	14,3	14,7	15,1	15,4	15,7	16,4	16,9	0,071	0,934
520	82,6	13,7	14,1	14,6	15,0	15,3	15,7	16,0	16,6	17,2	0,070	0,985
530	83,4	13,9	14,4	14,8	15,2	15,6	15,9	16,2	16,9	17,5	0,070	0,935
540	84,2	14,2	14,6	15,0	15,5	15,8	16,2	16,5	17,2	17,8	0,069	0,985
0,550 560 570 580 590	84,9 85,1 86,5 87,2 88,0	14,4 14,6 14,8 15,0 15,2	14,8 15,0 15,2 15,5 15,7	15,3 15,5 15,7 15,9 16,2	15,7 15,9 16,2 16,4 16,7	16,0 16,3 16,5 16,8 17,0	16,5 16,7 17,0 17,2 17,5	16,7 17,0 17,3 17,5 17,8	17,5 17,7 18,0 18,3 18,5	18,0 18,3 18,6 18,9	0,069 0,069 0,068 0,068 0,067	0,936 0,936 0,936 0,937 0,987
0,600 620 640 660 680	88,7 90,2 91,6 93,0 94,4	15,4 15,9 16,3 16,7	15,9 16,3 16,8 17,2 17,6	16,4 16,8 17,3 17,7 18,2	16,9 17,3 17,8 18,3 18,7	17,3 17,8 18,2 18,7	17,7 18,2 18,7 19,1	18,1 18,6 19,1 19,6 20,1	18,8 19,3 19,9 20,4 20,9	19,4 20,0 20,5 21,1 21,6	0,067 0,067 0,066 0,066 0,065	0,937 0,938 0,938 0,938 0,939
0,700	95,8	17,5	18,1	18,6	19,2	19,7	20,1	20,6	21,4	22,2	0,065	0,939
720	97,2	18,0	18,5	19,1	19,6	20,2	20,6	21,1	22,0	22,7	0,064	0,940
740	98,5	18,4	18,9	19,5	20,1	20,6	21,1	21,6	22,5	23,3	0,064	0,940
760	99,8	18,8	19,4	20,0	20,6	21,1	21,6	22,1	23,0	23,8	0,063	0,941
780	101,1	19,2	19,8	20,4	21,0	21,6	22,1	22,6	23,6	24,4	0,063	0,941
0,800	102,4	19,6	20,2	20,9	21,5	22,0	22,6	23,1	24,1	24,9	0,062	0,941
820	103,7	20,0	20,7	21,3	22,0	22,5	23,0	23,6	24,6	25,5	0,062	0,942
840	105,0	20,4	21,1	21,7	22,4	23,0	23,5	24,1	25,1	26,0	0,062	0,942
860	106,2	20,8	21,5	22,2	22,9	23,4	24,0	24,6	25,6	26,6	0,062	0,942
880	107,4	21,3	21,9	22,6	23,3	23,9	24,5	25,1	26,2	27,1	0,062	0,942
0,900	108,6	21,7	22,4	23,0	23,8	24,3	25,0	25,6	26,7	27,7	0,062	0,942
920	109,8	22,1	22,8	23,5	24,2	24,8	25,4	26,0	27,2	28,2	0,062	0,942
940	• 111,0	22,5	23,2	23,9	24,7	25,3	25,9	26,5	27,7	28,8	0,062	0,942
960	112,2	22,9	23,7	24,3	25,1	25,7	26,4	27,0	28,2	29,3	0,062	0,942
980	113,4	23,4	24,1	24,7	25,6	26,2	26,9	27,5	28,8	29,9	0,061	0,942
1,000	<i>114,5</i> Ad pag.	23,8 81	24,5 88	25,2 85	26,0 87	26,7 89	27,4 . 91	28,0 93	29,2 95	30,4 97	0,061	0,942

Leergangswiderstand sehr grosser Eincylinder-Auspuff-Maschinen in Pfdk. nebst dem Coëfficienten μ der zusätzlichen Reibung.

1,00	
Pferdekräfte pro 1 Meter Kolbengeschwindigkeit	- 1
Qu.Met. Centm.	
1,00	$\frac{1}{+\mu}$
10	942
20 125 15 16 17 17 18 19 20 20 21 22 24 24 0,060 0 1,25 128 15 17 17 18 19 20 20 21 22 23 24 25 0,060 0 35 133 16 18 19 19 20 21 22 23 24 25 26 27 0,060 0 40 135 17 18 19 20 21 22 23 24 25 26 27 0,060 0 45 138 17 19 20 21 22 23 24 25 26 27 28 0,060 0 45 138 17 19 20 21 22 23 24 25 26 27 28 0,060 0 1,60 140 18 19 21 22 22 23 24 25 26 27 28 0,069 0 55 143 19 20 21 22 23 24 25 26 27 28 30 31 0,069 0 60 145 19 20 21 22 23 24 25 26 27 28 30 31 0,069 0 65 147 20 21 22 23 24 25 26 27 28 29 31 33 0,068 0 70 149 20 22 23 24 25 26 27 28 29 31 33 0,068 0 1,75 151 21 22 24 25 26 27 28 29 30 31 33 34 0,068 0 1,75 151 21 22 24 25 26 27 28 29 30 31 33 34 0,068 0 1,75 156 21 23 24 25 26 27 28 29 30 31 33 35 0,068 0 1,76 156 21 23 24 25 26 27 28 29 30 31 33 35 37 0,067 0 90 158 22 24 25 27 28 29 30 31 32 33 35 37 0,067 0 90 158 22 24 25 27 28 29 30 31 32 33 35 37 0,067 0 2,00 162 24 25 27 28 29 30 31 32 33 34 36 38 40 0,067 0 10 166 25 26 27 29 30 31 32 33 34 35 37 39 41 43 45 46 48 51 0,066 0 2,50 181 29 31 33 34 36 38 39 40 42 44 47 49 50 50 50 50 50 50 50 5	943 943
1,25	943 943
\$\frac{35}{40}\$ \$\frac{135}{135}\$ \$16\$ \$18\$ \$19\$ \$19\$ \$20\$ \$21\$ \$22\$ \$23\$ \$24\$ \$25\$ \$26\$ \$27\$ \$28\$ \$0,060 \$0\$ \$0\$ \$45\$ \$138\$ \$17\$ \$19\$ \$20\$ \$21\$ \$22\$ \$23\$ \$24\$ \$25\$ \$26\$ \$28\$ \$29\$ \$0,059 \$0\$ \$0\$ \$1,50\$ \$140\$ \$18\$ \$19\$ \$21\$ \$22\$ \$22\$ \$23\$ \$24\$ \$25\$ \$26\$ \$27\$ \$29\$ \$30\$ \$0,059 \$0\$ \$0\$ \$0\$ \$0\$ \$145\$ \$19\$ \$20\$ \$21\$ \$22\$ \$23\$ \$24\$ \$25\$ \$26\$ \$27\$ \$28\$ \$30\$ \$31\$ \$0,059\$ \$0\$	948 944
45	944
55 143 19 20 21 22 23 24 25 26 27 28 29 31 32 0,058 0 66 147 20 21 22 23 24 26 26 27 28 30 31 32 0,068 0 70 149 20 22 23 24 25 26 27 28 29 31 33 34 0,068 0 1,75 151 21 22 24 25 26 27 28 29 30 31 33 35 0,068 0 80 154 21 23 24 25 27 28 29 30 31 32 34 36 0,068 0 85 156 22 23 25 26 27 28 29 30 31 32 33 35 37	944 944
66 147 20 21 22 23 24 26 26 27 28 29 31 33 34 0,068 0 1,75 151 21 22 24 25 26 27 28 29 30 31 33 35 0,068 0 80 154 21 23 24 25 26 27 28 29 30 31 32 34 36 0,068 0 85 156 22 23 25 26 27 28 29 30 31 32 34 36 38 0,067 0 96 160 23 25 26 27 28 29 30 31 32 33 35 37 39 0,057 0 200 162 24 25 27 28 29 31 32 33 34 36	945 945
70	945 945 945
80 154 21 23 24 25 27 28 29 30 31 32 34 36 0,068 0 85 156 22 23 25 26 27 28 29 30 31 32 34 36 38 0,057 0 90 158 22 24 25 27 28 29 30 31 32 34 36 38 0,057 0 2,00 162 24 25 27 28 29 31 32 33 35 37 39 0,057 0 20 170 26 27 29 30 32 34 35 36 37 39 41 43 0,056 0 30 174 27 28 30 32 33 35 36 37 39 41 43 45 0,056 0	945
90 158 22 24 25 27 28 29 30 31 32 34 36 38 0,057 0 2,00 162 24 25 27 28 29 31 32 33 34 36 38 40 0,057 0 10 166 25 26 28 29 31 32 33 34 36 38 40 0,067 0 20 170 26 27 29 30 32 34 35 36 37 39 41 43 0,056 0 30 174 27 28 30 32 33 35 36 37 39 41 43 45 0,056 0 40 177 28 30 32 33 35 36 37 39 41 43 45 47 0,056 0	945 946
95 160 23 25 26 27 29 30 31 32 33 35 37 39 0,057 0 2,00 162 24 25 27 28 29 31 32 33 34 36 38 40 0,057 0 20 170 26 27 29 30 32 34 35 37 40 41 0,057 0 30 174 27 28 30 32 33 35 36 37 39 41 43 0,056 0 40 177 28 30 32 33 35 36 37 39 41 43 45 0,056 0 2,50 181 29 31 33 34 36 38 39 40 42 44 47 49 0,056 0 2,50 185 30 </td <td>946 946</td>	946 946
10 166 25 26 28 29 31 32 33 34 35 37 40 41 0,057 0 20 170 26 27 29 30 32 34 35 36 37 39 41 43 0,056 0 30 174 27 28 30 32 33 35 36 37 39 41 43 45 0,056 0 40 177 28 30 32 33 35 36 37 39 41 43 45 0,056 0 2,50 181 29 31 33 34 36 38 39 40 42 44 47 49 0,056 0 2,50 181 29 31 33 34 36 37 39 40 42 43 47 49 0,056 0	,946 ,946
30 174 27 28 30 32 33 35 36 37 39 41 43 45 0,056 0 40 177 28 30 32 33 35 36 37 39 40 42 45 47 0,056 0 2,50 181 29 31 33 34 36 38 39 40 42 44 47 49 0,056 0 60 185 30 32 34 36 37 39 40 42 44 47 49 0,056 0 70 188 31 33 35 37 39 40 42 44 47 49 0,055 0 80 192 32 34 36 38 40 42 43 45 47 49 52 54 0,055 0 90 195	946
2,50 181 29 31 33 34 36 38 39 40 42 44 47 49 0,056 0 60 185 30 32 34 36 37 39 40 42 43 46 48 51 0,055 0 70 188 31 33 35 37 39 41 42 43 45 47 50 52 0,055 0 80 192 32 34 36 38 40 42 43 45 47 49 52 54 0,055 0 90 195 33 35 38 39 41 43 45 46 48 51 54 56 0,054 0 3,00 198 34 37 39 41 43 45 46 48 50 53 56 58 0,054 0 <td>947 947</td>	947 947
60 185 30 32 34 36 37 39 40 42 43 46 48 51 0,055 0 70 188 31 33 35 37 39 41 42 43 45 47 50 52 0,055 0 80 192 32 34 36 38 40 42 43 45 47 49 52 54 0,055 0 90 195 33 35 38 39 41 43 45 46 48 51 54 56 0,054 0 8,00 198 34 37 39 41 43 45 46 48 50 53 56 58 0,054 0 10 202 35 36 39 41 43 45 46 48 49 51 53 56 59 62	,947 ,947
80 192 32 34 36 38 40 42 43 45 47 49 52 54 0,055 0 90 195 33 35 38 39 41 43 45 46 48 51 54 56 0,054 0 8,00 198 34 37 39 41 43 45 46 48 50 53 56 58 0,054 0 10 202 35 38 40 42 44 46 48 49 51 54 57 60 0,054 0 20 205 36 39 41 43 45 48 49 51 53 56 59 62 0,054 0 30 208 37 40 42 44 47 49 51 52 54 57 61 64 0,054 0 40 211 38 41 44 46 48 50 52 54 56 59 62 65 0,053 0 8,50 214 39 42 45 47 49	948 948
3,00 198 34 37 39 41 43 45 46 48 50 53 56 58 0,054 0 10 202 35 38 40 42 44 46 48 49 51 54 57 60 0,054 0 20 205 36 39 41 43 45 48 49 51 53 56 59 62 0.054 0 30 208 37 40 42 44 47 49 51 52 54 57 61 64 0,054 0 40 211 38 41 44 46 48 50 52 54 56 59 62 65 0,053 0 3,50 214 39 42 45 47 49 52 53 55 58 61 64 67 0,063 0 60 217 40 43 46 48 51 53 55 57 59 63 66 69 0,063 0	948 949
20 205 36 39 41 43 45 48 49 51 53 56 59 62 0.054 0 30 208 37 40 42 44 47 49 51 52 54 57 61 64 0.054 0 40 211 38 41 44 46 48 50 52 54 56 59 62 65 0.053 0 3,50 214 39 42 45 47 49 52 53 55 58 61 64 67 0.053 0 60 217 40 43 46 48 51 53 55 57 59 63 66 69 0.053 0	949
30 208 37 40 42 44 47 49 51 52 54 57 61 64 0,054 0 40 211 38 41 44 46 48 50 52 54 56 59 62 65 0,053 0 3,50 214 39 42 45 47 49 52 53 55 58 61 64 67 0,053 0 60 217 40 43 46 48 51 53 55 57 59 63 66 69 0,053 0	949 949
3,50 214 39 42 45 47 49 52 53 55 58 61 64 67 0,053 0 60 217 40 43 46 48 51 53 55 57 59 63 66 69 0,053 0	,949 ,949
70 220 42 44 47 49 52 55 56 58 61 64 68 71 0,058 0	,950 ,950
	950
80 223 43 46 48 51 53 56 58 60 62 66 70 73 0,053 0 90 226 44 47 50 52 55 57 59 61 64 68 71 75 0,052 0	, 95 0 , 95 0
	,951 ,951
20 235 47 50 53 56 59 61 64 66 69 73 77 80 0,052 0	951 951
40 240 49 52 55 58 61 64 66 69 72 76 80 84 0,051 0	,951
60 246 51 55 58 61 64 67 69 72 75 79 83 88 0,051 0	,952 ,952
70 248 52 56 59 62 65 68 71 73 76 81 85 89 0,051 0 80 251 53 57 60 63 66 70 72 75 78 82 87 91 0,050 0	.952 .952
90 253 54 58 61 64 68 71 73 76 79 84 89 93 0,050 0	,952 ,952
20 261 57 61 65 68 72 75 78 81 84 89 94 99 0.050 0	952
60 271 61 66 69 73 77 80 83 87 90 95 101 106 0,049 0	.953 ,953
	,953 ,954
20 285 67 71 76 80 84 89 92 96 99 105 111 117 0,049 0	954 954
\parallel 60 294 71 76 81 85 90 94 98 102 105 112 118 124 0,048 0	,954 ,955
	,955
Ad pag. { 100 101 102 108 104 105 108 107 108 109 110 111 112 118 114 115 118 117 118 119 120 121 122 128	!

Leergangswiderstand sehr grosser Eincylinder-Condens.-Masch. in Pfdk. nebst dem Coëfficienten μ der zusätzlichen Reibung.

Inche	esser						-Spann		in Kgr					Zusi	itz].
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	3 1/2	8	3 1/2	4	41/2	5	51/2	6	6 ¹/2	7	8	9	Reib	ung
O Qu.Met.	D Centm.			Pí	erdekrä	fte pro	1 Mete	r Kolb	engesch	windigl	eit			μ	$\frac{1}{1+\mu}$
1,00	115	19	20	21	22	23	24	24	25	26	26	28	29	0,061	0,942
05	117	20	21	22	23	24	25	25	26	27	27	29	30	0,061	0,943
10	120	21	22	23	24	25	26	27	27	28	29	30	31	0,061	0,943
15	123	22	23	24	25	26	27	28	28	29	30	31	32	0,061	0,943
20	125	22	24	25	26	26	28	29	29	30	31	32	34	0,060	0,943
1,25	128	23	25	26	27	27	29	30	30	31	32	34	35	0,060	0,943
30	131	24	26	26	27	28	30	31	32	32	33	35	36	0,060	0,944
35	133	25	26	27	28	29	31	32	33	33	34	36	38	0,060	0,944
40	135	26	27	28	29	30	32	33	34	35	36	37	39	0,060	0,944
45	138	26	28	29	30	32	33	34	35	36	37	38	40	0,069	0,944
1,50	140	27	29	30	31	33	34	35	36	37	38	40	41	0,059	0,945
55	143	28	30	31	32	34	35	36	37	38	39	41	43	0,059	0,945
60	145	29	30	32	33	34	36	37	38	39	40	42	44	0,058	0,945
65	147	30	31	33	34	35	37	38	39	40	41	43	45	0,058	0,945
70	149	31	32	34	35	36	38	39	40	41	42	45	46	0,058	0,945
1,75	151	31	33	35	36	37	39	40	41	42	43	46	48	0,058	0,945
80	154	32	34	36	37	38	40	41	43	44	45	47	49	0,058	0,946
85	156	33	35	36	38	39	41	42	44	45	46	48	50	0,057	0,946
90	158	34	36	37	39	40	42	43	45	46	47	49	52	0,057	0,946
95	160	35	36	3 8	40	41	43	45	46	47	48	51	53	0,057	0,946
2,00	162	36	37	39	41	42	44	46	47	48	49	52	54	0,057	0,946
10	166	37	39	41	43	44	46	48	49	50	52	54	57	0,057	0,946
20	170	39	41	43	44	46	48	50	51	53	54	57	59	0,056	0,947
30	174	40	42	44	46	48	50	52	53	55	56	59	62	0,056	0,947
40	177	42	44	46	48	50	52	54	55	57	58	61	64	0,056	0,947
2,50	181	43	45	48	50	52	54	56	57	59	60	64	67	0,056	0,947
60	185	45	47	49	52	54	56	58	60	61	63	66	69	0,055	0,948
70	188	46	49	51	53	56	58	60	62	63	65	68	72	0,055	0,948
80	192	48	50	53	55	58	60	62	64	66	67	71	74	0,055	0,948
90	195	49	52	55	57	60	62	64	66	68	70	73	77	0,054	0,949
3,00	198	51	54	56	59	62	64	66	68	70	72	76	79	0,054	0,949
10	202	52	55	58	61	63	66	68	70	72	74	78	82	0,054	0,949
20	205	54	57	60	63	65	68	70	72	74	76	80	84	0,054	0,949
30	208	55	58	62	65	67	70	72	74	76	79	83	87	0,054	0,949
40	211	57	60	63	66	69	72	74	76	79	81	85	89	0,053	0,949
3,50	214	58	62	65	68	71	74	76	79	81	83	87	92	0,053	0,950
60	217	60	63	67	70	73	76	78	81	83	85	90	94	0,053	0,950
70	220	61	65	68	72	75	78	80	83	85	88	92	98	0,053	0,950
80	223	63	67	70	74	77	80	82	85	87	90	94	100	0,053	0,950
90	226	65	68	72	76	79	82	84	87	90	92	97	103	0,052	0,950
4,00	229	66	70	74	78	81	84	86	89	92	94	99	104	0,052	0,951
10	232	68	72	75	79	82	86	88	91	94	97	102	106	0,052	0,951
20	235	69	73	7 7	81	84	88	90	93	96	99	104	109	0,052	0,951
30	237	71	75	79	83	86	89	92	95	98	101	106	111	0,051	0,951
40	240	72	76	80	84	88	91	94	97	100	103	108	114	0,051	0,951
4,50	243	74	78	82	86	90	93	96	100	102	105	111	116	0,051	0,952
60	246	75	80	84	88	92	95	98	102	105	108	113	118	0,051	0,952
70	248	77	81	86	90	93	97	100	104	107	110	115	121	0,051	0,952
80	251	78	83	87	92	95	99	102	106	109	112	118	123	0,050	0,952
90	253	80	84	89	93	97	101	105	108	111	114	120	126	0,050	0,952
5,00	256	81	86	91	95	99	103	107	110	113	116	122	128	0,050	0,952
20	261	84	89	94	99	103	107	111	114	118	121	127	133	0,050	0,952
40	266	87	92	98	102	107	111	115	118	122	125	132	138	0,050	0,953
60	271	90	96	101	106	110	115	119	123	126	130	136	143	0,049	0,953
80	276	93	99	104	109	114	118	123	127	131	134	141	148	0,049	0,958
6,00	281	97	102	108	113	118	122	127	131	135	138	146	153	0,049	0,954
20	285	100	105	111	116	121	126	131	135	139	143	150	158	0,049	0,954
40	290	103	109	115	120	125	130	135	139	144	147	155	162	0,048	0,954
60	294	106	112	118	123	129	134	139	144	148	152	159	167	0,048	0,954
80	299	109	115	121	127	132	138	143	148	152	156	164	172	0,048	0,955
7,00	303 Ad pag.	1 1 2 126	118	125 128	131	136 180	142 181	147 182	152 188	157 184	160	169 196	177 187	0,047	0,955

Leergangswiderstand sehr grosser Zweicylinder-Condens.-Masch. in Pfdk. nebst dem Coëfficienten μ der zusätzlichen Reibung.

		Heb:	st dem	Coem	Clefficer	ι μ ue.	Zusai	zlichen	Keibi	ung.		
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser			ol. Admi	l	pannung		gr. oder				ätzl. oung
Wir	Ko	4	41/2	5	51/2	6	61/2	7	8	9		Jung
O Qu.Met.	D Centm.		Pſe	rdekräft	e pro 1	Meter K	olbenges	chwindig	keit		μ	$\frac{1}{1+\mu}$
1,00	115	24	25	25	26	27	27	28	29	30	0,061	0,942
05	117	25	26	26	27	28	29	29	30	32	0,061	0,943
10	120	26	27	27	28	29	30	30	32	33	0,061	0,943
15	123	27	28	28	29	30	31	32	33	34	0,061	0,943
20	125	28	29	29	30	31	32	33	34	36	0,060	0,943
1,25	128	29	30	31	32	32	33	34	36	37	0,060	0,943
30	131	30	31	32	33	34	34	35	37	38	0,060	0,944
35	133	31	32	33	34	35	36	36	38	40	0,060	0,944
40	135	32	33	34	35	36	37	38	39	41	0,060	0,944
45	138	32	34	35	36	37	38	39	41	42	0,059	0,944
1,50	140	33	35	36	37	38	39	40	42	44	0,059	0,945
55	143	34	36	37	38	39	40	41	43	45	0,059	0,945
60	145	35	37	38	39	40	41	42	44	46	0,058	0,945
65	147	36	38	39	40	41	43	44	46	47	0,058	0,945
70	149	37	39	40	41	43	44	45	47	49	0,058	0,945
1,75	151	38	40	41	43	44	45	46	48	50	0,058	0,945
80	154	39	41	42	44	45	46	47	49	51	0,058	0,946
85	156	40	42	43	45	46	47	48	51	53	0,057	0,946
90	158	41	43	44	46	47	48	49	52	54	0,057	0,946
95	160	42	44	45	47	48	50	51	53	55	0,057	0,946
2,00	162	43	45	46	48	49	51	52	54	57	0,057	0,946
10	166	45	47	49	50	52	53	54	57	59	0,057	0,946
20	170	47	49	51	52	54	55	56	59	62	0,056	0,947
30	174	49	51	52	54	56	57	59	62	64	0,056	0,947
40	177	51	53	55	56	58	60	61	64	67	0,056	0,947
2,50	181	53	55	57	59	60	62	63	67	69	0,056	0,947
60	185	55	57	59	61	62	64	66	69	72	0,055	0,948
70	188	56	59	61	63	65	66	68	71	74	0,055	0,948
80	192	58	61	63	65	67	69	70	74	77	0,055	0,948
90	195	60	63	65	67	69	71	73	76	80	0,054	0,949
3,00	198	62	65	67	69	71	73	75	79	82	0,054	0,949
10	202	64	66	69	71	73	75	77	81	85	0,054	0,949
20	205	66	68	71	73	75	77	80	83	87	0,054	0,949
30	208	68	70	73	75	78	80	82	86	90	0,054	0,949
40	211	70	72	75	77	80	82	84	88	92	0,058	0,949
3,50	214	72	74	77	79	82	84	86	91	95	0,053	0,950
60	217	73	76	79	82	84	86	89	93	97	0,053	0,950
70	220	75	78	81	84	86	89	91	96	100	0,053	0,950
80	223	77	80	83	86	88	91	93	98	102	0,053	0,950
90	226	79	82	85	88	90	93	96	100	105	0,052	0,950
4,00	229	81	84	87	90	93	95	98	103	108	0,052	0,951
10	232	83	86	89	92	95	97	100	105	110	0,052	0,951
20	235	85	88	91	94	97	100	102	107	112	0,052	0,951
30	237	86	90	93	96	99	102	105	110	115	0,051	0,951
40	240	88	92	95	98	101	104	107	112	117	0,051	0,951
4,50 60 70 80 90	243 246 248 251 253	90 92 94 95 97	94 95 97 99 101	97 99 101 103 105	100 102 104 106 108	103 105 108 110	106 108 111 113	109 111 114 116 118	115 117 119 122 124	120 122 125 127 130	0,051 0,051 0,051 0,050 0,050	0,952 0,952 0,952 0,952 0,952
5,00 20 40 6 0 80	256 261 266 271 276	99 103 106 110	103 107 111 114 118	107 111 115 119 123	111 115 119 123 127	114 118 122 127 131	117 122 126 130	120 125 129 134 138	126 131 136 140	132 137 142 147 152	0,050 0,050 0,050 0,049 0,049	0,952 0,952 0,953 0,953 0,953
6,00	281	117	122	127	131	135	139	143	150	157	0,049	0,954
20	285	121	126	131	135	139	144	147	155	162	0,049	0,954
40	290	124	129	135	139	144	148	152	159	167	0,048	0,954
60	294	128	133	139	144	148	152	156	164	172	0,048	0,954
80	299	132	137	142	148	152	157	161	169	177	0,048	0,955
7,00	303	135	141	146	152	157	161	165	173	182	0,047	0,955
	Ad pag.	138	188	140	141	142	148	144	145	146		

Bemerkung

über die vorangehenden Tabellen des Leergangswiderstandes und der zusätzlichen Reibung.

Die in diesen Tabellen (S. 168 bis 176) zu den Maschinen-Serien I und II des Hilfsbuches angegebenen Leergangswiderstände sind genau so (und zwar hinlänglich reich) bemessen, wie dieselben zu der Festsetzung der Nutzleistung $\frac{N_p}{\epsilon}$ der Haupt-Tabellen in Rechnung gebracht wurden.*) Hingegen ist der Coëfficient μ der zusätzlichen Reibung in den eben vorangehenden Tabellen der Leergangswiderstände um ein Bedeutendes minder reichlich bemessen, als dies in der I. und II. Maschinen-Serie des Hilfsbuches bei Festsetzung der Nutzleistung geschehen ist. Will man sonach (behufs grösserer Sicherheit der Rechnung, wie solche in der Praxis häufig beliebt wird) die zusätzliche Reibung bedeutend hoch (namentlich bedeutend höher, als sie sich bei guten Maschinen thatsächlich gestaltet) anschlagen, so hat man die Nutzleistung aus den Haupttabellen des Hilfsbuches Serie I und II unmittelbar zu entnehmen, — sonst aber von der indicierten Leistung der Haupttabellen den Leergangswiderstand (in Pfdk.) abzuziehen und diese Differenz mit $\frac{1}{1+\mu}$ zu multipliciren.

Für die III. Serie (Maschinen mit hohem Dampfdruck, und zwar: Zweicylinder-Auspuff-Maschinen und Dreicylinder-Condens.-Maschinen) sind die Leergangs-Widerstände in den einzelnen Tabellen selbst angegeben, die zusätzliche Reibung ist aber in der letzten Spalte jeder Tabelle (durch einzelne quergedruckte Angaben von $\frac{1}{1+\mu}$) nur beiläufig und sodann auf der Seite 166 genauer erledigt. (Die betreffenden Angaben von μ und $\frac{1}{1+\mu}$ entsprechen beiläufig den thatsächlichen Verhältnissen guter Maschinen, ohne eine wesentliche Ueberschätzung des zusätzlichen Reibungswiderstandes.)

[&]quot;) Jede Spalte dieser eben vorangehenden Tabellen enthält in der untersten Zeile die Angabe derjenigen Seite des Hilfsbuches, zu welcher diese Spalte den Leergangswiderstand (pro 1 m Kolbengeschw.) in Pfdk. angibt.

Dampflässigkeits-Verlust C_t''' (im Dampfcylinder allein) pro indicierte Pferdekraft und Stunde in Kgr. bei gutem Maschinenbetriebs-Zustande.

A. Bei den Eincylinder-Maschinen (mit Auspuff und mit Condens.*).

N,		Koll	enges	chwin	digkeit	c in	Met.		N_{i}		Ko	lbenge	eschw	indig	keit c	in M	let.	
Pfdk.		1			l				Pfdk.			(1)					1	
indic.	0,6	0,8	1,0	1,2	1,5	2,0	2,5	3,0	indic.	1,0	1,2	1,5	2,0	2,5	3,0	3,5	4,0	5,0
21	8,1	7,0	6,2	5,6	5,0	4,3	3,8	3,4	50	1,8	1,6	1,4	1,1	1,0	0,9	0,8	0,8	0,7
3	7,5	6,4	5.7	5,2	4,6	3,9	3,5	3,2	55	1,7	1,5	1,3	1,1	1,0	0,9	0,8	0,7	0,6
31	7,0	5,9	5,3	4,8	4,2	3,6	3,2	2,9	60	1,7	1,5	1,3	1,1	0,9	0,8	0,8	0,7	0,6
4	6,6	5,6	5,0	4,5	4,0	3,4	3,0	2,7	65	1,6	1,4	1,2	1,0	0,9	0,8	0,8	0,7	0,6
41	6,2	5,3	4,7	4,2	3.7	3,2	2,8	2,6	70	1,6	1,4	1,2	1,0	0,9	0,8	0,7	0,7	0,6
5	6,0	5,1	4,5	4,0	3,6	3,1	2,7	2,5	75	1,5	1,4	1,2	1,0	0,9	0,8	0,7	0,6	0,6
54	5,7	4,8	4,3	3,9	3,4	2,9	2,6	2,3	80	1,5	1,3	1,1	1,0	0,8	0,7	0,7	0,6	0,5
6	5,5	4,7	4,1	3,7	3,3	2,8	2,5	2,3	85 90	1,5	1,3	1,1	0,9	0,8	0,7	0,7	0,6	0,5
6 <u>1</u>	5,3	4,5	4,0	3,6	3,2	2,7	2,4	2,2 2,1	95	1,4	1,3	1,1	0,9	0,8	0,7	0,7	0,6	0,5
-	5,1	4,4	3,8	3,5	3,1	2,6	2,3			1,4			0,9		0,7			0,5
7 k	5,0	4,2	3,7	3,4	3,0	2,5	2,2	2,0	100	1,4	1,2	1,1	0,9	0,8	0,7	0,6	0,6	0,5
8	4,9	4,1	3,6	3,3	2,9	2,5	2,2	2,0	110	1,4	1,2	1,0	0,9	0,7	0,7	0,6	0,6	0,5
81	4,7	4,0	3,5	3,2	2,8	2,4	2,1	1,9	120 130	1,3	1,2	1,0	0,8	0,7	0,6	0,6	0,5	0,5
8f 8	4,6	3,9	3,4	3,1	2,7	2,3	2,1	1,9	140	1,3	1,1	1,0	0,8	0,7	0,6	0,6	0,5	0,5
	4,5	3,8	3,4	3,0	2,7	2,3	2,0	1,8		1,3	1,1	1,0		0,7	0,6	0,5		0,5
10	4,4	3,7	3,3	3,0	2,6	2,2	2,0	1,8	150	1,2	1,1	0,9	0,8	0,7	0,6	0,5	0,5	0,4
11	4,3	3,6	3,2	2,9	2,5	2,2	1,9	1,7	175	1,2	1,0	0,9	0,7	0,6	0,6	0,5	0,5	0,4
12	4,2	3,5	3,1	2,8	2,5	2,1	1,8	1,7	200	1,2	1,0	0,9	0,7	0,6	0,5	0,5	0,5	0,4
13 14	4,0	3,4	3,0	2,7	2,4	2,0	1,8	1,6	225	1,1	1,0	0,8	0,7	0,6	0,5	0,5	0,4	0,4
	3,9	3,3	2,9	2,6	2,3	1,9	1,7	1,5	250	1,1	1,0	0,8	0,7	0,6	0,5	0,5	0,4	0,4
15	3,8	3,2	2,8	2,5	2,2	1,9	1,6	1,5	300	1,0	0,9	0,8	0,6	0,5	0,5	0,4	0,4	0,3
16	3.7	3,1	2,7	2,4	2,I	1,8	1,6	1,4	350	1,0	0,9	0,8	0,6	0,5	0,5	0,4	0,4	0,3
17	3,6	3,0	2,7	2,4	2,1	1,8	1,6	1,4	400	1,0	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,4	0,4	0,3
18 19	3,5	3,0	2,6	2,3	2,0	1,7	1,5	1,4	450	0,9	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,4	0,4	0,3
	3,5	2,9	2,5	2,3	2,0	1,7	1,5	1,3	500	0,9	0,8	0,7	0,5	0,4	0,4	0,4	0,3	0,3
20	3,4	2,8	2,5	2,2	1,9	1,6	1,5	1,3	550	0,9	0,8	0,7	0,5	0,4	0,4	0,4	0,3	0,3
22	3,3	2,8	2,4	2,1	1,9	1,6	1,4	1,3	600	0,9	0,8	0,6	0,5	0,4	0,4	0,3	0,3	0,3
24 26	3,2	2,7	2,3	2,1	1,8	1,5	1,4	1,2	650	0,9	0,7	0,6	0,5	0,4	0,4	0,3	0,3	0,3
28	3,1 3,0	2,6	2,3	1,9	1,7	I,5 I,4	1,3	1,2 1,1	700 750	0,9	0,7	0,6	0,5	0,4	0,4	0,3	0,3	0,3
	'					''												
30	2,9	2,4	2,1	1,9	1,7	1,4	1,2	1,1	800	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,4	0,3	0,3	0,2
32 34	2,9	2,4	2,1	1,8	1,6	1,4	1,2	1,1	850	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,3	0,3	0,3	0,2
34 36	2,8	2,3	2,0	1,8	1,6	1,3	I,2 I,I	I,1 I,0	900 950	0,8 0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,3	0,3	0,3	0,2
38	2,7 2,7	2,3 2,2	2,0	1,8	1,5	1,3 1,3	1,1	1,0	1000	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,3	0,3	0,3	0,2
40	2,6	2,2	1,9	1,7	1,5	1,2	1,1	1,0	1200	0,8	0,7	0,5	0,4	0,4	0,3	0,3	0,3	0,2
42	2,6	2,2	1,9	1,7	1,5	1,2	1,1	1,0	1400	0,7	0,6	0,5	0,4	0,4	0,3	0,3	0,3	0,2
44	2,6	2,1	1,8	1,6	1,4	1,2	1,0	0,9	1600	0,7	0,6	0,5	0,4	0,3	0,3	0,3	0,2	0,2
46	2,5	2,1	1,8	1,6	1,4	1,2	1,0	0,9	1800	0,7	0,6	0,5	0,4	0,3	0,3	0,3	0,2	0,2
48	2,5	2,1	1,8	1,6	1,4	1,2	1,0	0,9	2000	0,7	0,6	0,5	0,4	0,3	0,3	0,3	0,2	0,2
50	2,4	2,0	1,8	1,6	1,4	1,1	1,0	0,9	4000 9000	0,6	0,6	0,5	0,4	0,3	0,3	0,2	0,2	0,2

 $[\]bullet$) Bei exacter Aussührung und Instandhaltung kann dieser Antheil des Dampsverlustes knapp auf die Hälste herabgebracht werden; bei sichtlicher Dampslässigkeit kann hingegen C_i^m auf das Doppelte und noch höher steigen.

Die Berechnung geschah mittelst
$$C''_i = \frac{1}{2} (\frac{17.6}{\sqrt{N_i^2}} + \frac{1}{c})$$
.

B.	Bei den	Zweicylinder-Maschinen	(mit	Auspuff	und	mit	Condens.)	
		,	/	P				•

N_i		Kolb	enges	chwin	digkei	t c in	Met.		N_i		Kol	beng	eschw	indig	keit	e in 1	Met.	
Pfdk. indic.	0,6	0,8	1,0	1,2	1,5	2,0	2,5	3,0	Pfdk. indic.	1,0	1,2	1,5	2,0	2,5	3,0	3,5	4,0	5,0
10 11 12 13 14 15 16 17 18 20 22 24 28 30 32 44 44 48 48 50	3.8 3.6 3.5 3.4 3.3 3.1 3.0 2.9 2.8 2.7 2.6 2.5 2.4 2.4 2.2 2.2 2.2 2.2 2.1	3,2 3,1 3,0 2,9 2,8 2,6 2,6 2,5 2,4 2,3 2,2 2,2 2,1 2,0 1,9 1,8 1,8 1,8 1,7	2,8 2,7 2,6 2,5 2,4 2,3 2,2 2,2 2,2 1,9 1,9 1,7 1,7 1,7 1,6 1,6 1,6 1,5 1,5	2,5 2,4 2,3 2,2 2,1 2,0 1,9 1,8 1,8 1,7 1,6 1,5 1,5 1,5 1,5 1,4 1,4 1,4 1,4 1,4	2,2 2,1 2,1 2,0 1,9 1,8 1,7 1,6 1,6 1,5 1,4 1,4 1,3 1,3 1,3 1,2 1,2 1,2	1,9 1,8 1,8 1,6 1,6 1,5 1,5 1,5 1,4 1,4 1,3 1,3 1,3 1,2 1,1 1,1 1,1 1,1 1,1 1,1 1,0 1,0	1,7 1,6 1,6 1,5 1,5 1,4 1,3 1,3 1,2 1,2 1,1 1,1 1,0 1,0 1,0 0,9 0,9 0,9 0,8	1,5 1,5 1,4 1,4 1,3 1,3 1,2 1,2 1,2 1,1 1,1 1,0 1,0 0,9 0,9 0,9 0,8 0,8 0,8 0,8 0,8	50 60 70 80 90 100 110 120 130 140 150 250 400 500 600 700 800 900 1000 1500 2000 4000	1,5 1,4 1,3 1,2 1,1 1,1 1,1 1,1 1,0 0,9 0,8 0,7 0,7 0,7 0,7 0,6 0,6 0,6 0,6 0,5	1,3 1,3 1,2 1,1 1,0 1,0 1,0 0,9 0,8 0,7 0,7 0,6 0,6 0,6 0,6 0,6 0,5 0,5 0,5 0,4	1,1 1,0 1,0 0,9 0,9 0,8 0,8 0,8 0,7 0,7 0,6 0,6 0,5 0,5 0,5 0,5 0,5 0,4 0,4	1,0 0,9 0,8 0,8 0,8 0,7 0,7 0,7 0,6 0,6 0,6 0,5 0,5 0,4 0,4 0,4 0,4 0,3 0,3 0,3	0,8 0,8 0,7 0,7 0,6 0,6 0,6 0,5 0,5 0,5 0,4 0,4 0,4 0,4 0,3 0,3 0,3 0,3 0,3 0,3 0,2 0,2	0,8 0,7 0,7 0,6 0,6 0,6 0,5 0,5 0,5 0,5 0,5 0,4 0,4 0,4 0,3 0,3 0,3 0,3 0,3 0,2 0,2 0,2	0,7 0,6 0,6 0,6 0,5 0,5 0,5 0,5 0,4 0,4 0,4 0,3 0,3 0,3 0,3 0,3 0,2 0,2 0,2	0,6 0,6 0,6 0,5 0,5 0,5 0,5 0,5 0,4 0,4 0,4 0,4 0,3 0,3 0,3 0,3 0,3 0,3 0,2 0,2 0,2 0,2 0,2 0,2	0,5 0,5 0,5 0,5 0,4 0,4 0,4 0,4 0,3 0,3 0,3 0,2 0,2 0,2 0,2 0,2 0,2 0,2 0,1 0,1

C. Bei den Dreicylinder-Maschinen.

N_i		Kolb	enges	chwine	digkei	t c in	Met.		N_i		Kol	benge	eschw	indig	keit a	in N	Aet.	
Pfdk. indic.	0,6	0,8	1,0	1,2	1,5	2,0	2,5	3,0	Pfdk. indic.	1,0	1,2	1,5	2,0	2,5	3,0	3,5	4,0	5,0
10 11 12 13 14 15 16 17 18 19 20 22 24 26 28 30 32 34 36 38 40 42 44 44 46 48	3,1 3,0 2,9 2,8 2,7 2,6 2,5 2,5 2,4 2,3 2,2 2,2 2,0 1,9 1,8 1,8 1,8 1,8	2,6 2,5 2,5 2,4 2,3 2,2 2,2 2,1 2,0 1,9 1,8 1,7 1,7 1,6 1,6 1,5 1,5 1,5 1,5	2,3 2,2 2,2 2,1 2,0 1,9 1,8 1,7 1,7 1,6 1,6 1,5 1,5 1,4 1,4 1,4 1,3 1,3 1,3 1,3 1,3 1,3 1,3 1,3 1,3	2,1 2,0 1,8 1,8 1,7 1,6 1,6 1,5 1,4 1,4 1,3 1,3 1,2 1,2 1,2 1,1	1,8 1,8 1,7 1,6 1,6 1,5 1,5 1,4 1,4 1,4 1,3 1,2 1,2 1,1 1,1 1,1 1,1 1,0 1,0 1,0	1,6 1,5 1,5 1,4 1,4 1,3 1,2 1,2 1,2 1,1 1,0 1,0 1,0 0,9 0,9 0,9 0,9 0,8 0,8	1,4 1,3 1,3 1,2 1,2 1,2 1,1 1,1 1,0 1,0 1,0 0,9 0,9 0,9 0,8 0,8 0,8 0,8 0,8 0,7 0,7 0,7	1,2 1,2 1,2 1,1 1,0 1,0 1,0 1,0 0,9 0,8 0,8 0,8 0,7 0,7 0,7 0,7 0,7 0,6 0,6	50 60 70 80 90 100 110 120 130 140 150 200 400 500 600 700 800 900 1600 2000 4000 9000	1,2 1,1 1,1 1,0 1,0 0,9 0,9 0,9 0,6 0,6 0,6 0,6 0,6 0,5 0,5 0,5	1,1 1,0 0,9 0,9 0,8 0,8 0,8 0,8 0,7 0,6 0,5 0,5 0,5 0,5 0,5 0,5 0,5 0,5 0,4 0,4	1,0 0,9 0,8 0,8 0,7 0,7 0,7 0,7 0,6 0,6 0,5 0,5 0,4 0,4 0,4 0,4 0,4 0,3 0,3	0,8 0,8 0,7 0,7 0,6 0,6 0,6 0,5 0,5 0,5 0,5 0,4 0,4 0,4 0,3 0,3 0,3 0,3 0,3 0,3 0,3	0,7 0,6 0,6 0,6 0,5 0,5 0,5 0,5 0,4 0,4 0,3 0,3 0,3 0,3 0,3 0,2 0,2 0,2	0,6 0,6 0,5 0,5 0,5 0,5 0,5 0,5 0,4 0,4 0,4 0,4 0,3 0,3 0,3 0,3 0,3 0,3 0,2 0,2 0,2 0,2	0,6 0,5 0,5 0,5 0,4 0,4 0,4 0,4 0,3 0,3 0,3 0,2 0,2 0,2 0,2 0,2 0,2 0,2 0,2 0,2	0,5 0,5 0,5 0,4 0,4 0,4 0,4 0,4 0,3 0,3 0,3 0,3 0,2 0,2 0,2 0,2 0,2 0,2 0,2 0,1 0,1	0,5 0,4 0,4 0,4 0,3 0,3 0,3 0,3 0,3 0,3 0,2 0,2 0,2 0,2 0,2 0,2 0,2 0,2 0,2 0,2

Die linksseitige Bemerkung ist auch hier giltig.

Die Ansätze unter B. betragen 0,85, jene unter C. aber 0,70 der linksseitigen Werthe.

Fliegner's Tabelle für gesättigte Wasserdämpfe. $\frac{1}{A} = 436$.

		negne	19 I	aben	e Iui	gesa	ttigte	vvas	3C1 U	ampie	• <u>A</u> –	100.		
Atm. od. Kgr. pro qcm	Millim. Queck- silber- säule	Temp	eratur Fahren- heit	Flüssig- keits- Wärme	Innere latente Wärme e	Aeussere latente Wärme s APu	Ge- sammt- wärme \lambda=606,5 +0,805 \lambda	u	ę u	Specific Volumen v (für r Kgr.) in cbm		τ	r T	Atm. od. Kgr. pro qcm
0,1 0,2	73,55 147,10		114,042 139,559		539,634 528,347		620,402 624,725	15,31184 7,95430		15,31284 7,95530		0,15463 0,198 3 6		
0,25 0,3 0,4	183,88 220,65 294,20	68,742	148,339 155,736 167,841	68,934	524,455 521,175 515,808	37,357	626,213 627,466 629,517		95,99	5,43019	0,1842	0,21300 0,22518 0,24482	1,6344	0,3
0,5 0,6 0,7	367,76 441,31 514,86	85,484	177,618 185,871 193,044	85,818		38,929	631,174 632,573 633,788	3,35798 2,82887 2,44691	179,52	2,82987	0,3534	0,26042 0,27341 0,28458	1,5252	
0,75 0,8 0,9	551,63 588,41 661,96	93,003	196,313 199,405 205,137	93,427	503,218 501,847 499,337	39,592	634,342 634,866 635,837	2,29302 2,15776 1,93105	232,58	2,15876	0,4632	0,28964 0,29439 0,30316	1,4793	0,8
1,0 1,1 1,2	735,51 809,06 882,61	101,758	210,358 215,164 219,623	99,576 102,281 104,792	497,048 494,899 49 ² ,934	40,356	636,722 637,536 638,292	1,74828 1,59956 1,47390	309,40	1,60056	0,6248	0,31108 0,31833 0,32500	1,4283	1,1
1,25 1,3 1, <i>4</i>		106,548	221,738 223,786 227,691	105,984 107,138 109,339	492,001 491,098 489,378	40,761	638,650 638,997 639,659	1,41840 1,36705 1,27505	359,24	1,36805	0,7310	0,32816 0,331 20 0,33699	1,4013	1,3
1,6	1 103,27 1 176,82 1250,37	112,699		113,382		41,270	640,283 640,873 641,434	1,19497 1,12461 1,062 3 0	432,35	1,12561	0,8884	0,34241 0,34752 0,35236	1,3676	1,6
1,8	1287,14 1323,92 1397,47	116,290	241,322	117,032	483,375	41,561	641,968	1,03374 1,00671 0,95663	480,15		0,9923	0,35468 0,35694 0,36131	1,3484	1,8
2,1	1471,02 1544,57 1618,12	121,109	249,996		479,557	41,946	643,438	0,91177 0,87087 0,83360	550,66	0,87187	1,1470	0,36548 0,36946 0,37328	1,3232	2,1
2,3	1654,90 1 6 91,67 1765,22	124,017	255,231	124,897	477,254	42,174	644,325	0,81617 0,79947 0,76811	596,96	0,80047	1,2493	0,37513 0,37695 0,38048	1,3083	2,3
2,6	1838,78 1912,33 1985,88	128,015	262,427	128,972	474,000	42,483	645,545	0,73918 0,71241 0,68757	665,47	0,71341	1,4017	0,38388 0,38716 0,39033	1,2882	2,6
2,8	2022,65 2059,43 2132,98	130,476	266,857	131,483	472,141	42,671	646,295	0,67580 0,66444 0,6428 7	710,58	0,66544	1,5028	0,39188 0,39340 0,39638	1,2759	2,8
3,1	2206,53 2280,08 2353,63	133,913	273,043	134,992	469,422	42,929		0,62269 0,6037 8 0,58601	777,47	0,60478	1,6535	0,39926 0,40 206 0,40479	1,2591	3,1
3,3	2390,41 2427,18 2500,73	136,057	276,903	137,183	467,726	43,088	647,997	0,57753 0,56929 0,55352	821,60	0,57029	1,7535	0,40612 0,40743 0,41001	1,2488	3,3
3,6	2574,29 2647,84 2721,39	139,085	282,353	140,279	465,331	43,311	648,921	0,53863 0,52454 0,51119	887,12	0,52554	1,9028	0,41252 0,41497 0,41737	1,2343	3,6
3,8	2758,16 2794,94 2868,49	140,992	285,786	142,230	463,824!	43,449	649,503	0,50477 0,49852 0,48648	930,40	0,49952	2,0019	0,41854 0,419 70 0,4219 8	1,2253	3,8
4,0	2942,04	142,820	289,076	144,102	462,377	43,581	650,060	0,47503	973,36	0,476 03	2,1007	0,42421	1,2168	4,0

Fliegner's Tabelle (Fortsetzung).

		Temp	eratur		_		C			Specif	isches	1		A 4
Atm.	Millim.			Flüssig-		Acussere	Ge- sammt-				Gewicht			Atm.
Kgr.	Queck-	Celsius	Fahren-	keits-	latente	latente	wärme	u	ę	ข	σ	7	<u>*</u>	Kgr.
pro	silber-	ŧ	heit	Wärme	Wärme	Wärme	λ=606,5		u	(für	(für		T	pro
qem	säule			q	ę	€ == APu	+0,305			r Kgr.) in cbm	r cbm) in Kgr.	1		qcm
							<u> </u>							
4,0				144,102				0,47503						4,0
4,1 4,2				145,010 145,901				0,46412 0,45371						4,1 4,2
3/4	3009/14	2441370	-9-,-3/	-43/30.	413-3	4317-0	030/390	9,4337 -	,	0,4347	-1-99-	-7435	.,====	
4,25	3125,92	145,004	293,007	146,339	460,651	43,736		0,44868		0,44968		0,42958	1,2067	4,25
4,3 4,4				146,775 147,633				0,44377 0,43427		0,44477 0,43527		0,43062 0,43267		4,3 4,4
	3-7-1		33, 7	17, 55	135, 50	19,	,	,,,,,	J	7,103	, ,, ,		, ,	
4,5 4,6				148,475 149,303				0,42518 0,41647		0,42618		0,43467 0,43664		4,5 4,6
4,7				150,117				0,40812		0,41747	2,3954 2,4443	0,43858	1,1898	4,7
														405
4,75 4,8				150,518 150,918				0,40408 0,40011		0,40508 0,40111		0,4395 3 0,44047		4,75 4,8
4,9				151,705				0,39242		0,39342		0,44233		4,9
20	-6			*** 480			600 000				0 5005			5,0
5,0 5,1				152,480 153,242				0,38503 0,37792		0,38603 0,37892		0,44416 0,44596		5,1
5,2				153,993				0,37107		0,37207		0,44773		5,2
5,25	2861 42	152 827	207 080	154,365	454 467	44 280	653.112	0,36774	1225.8	0 26874	2.7110	0,44860	1.1712	5,25
5,3	3898,20	153,185	307,733	154,733	454,183	44,305	653,221	0,36447	1246,1	0,36547	2,7362	0,44946	1,1697	5,3
5,4	3971,75	153,895	309,011	155,462	453,623	44,353	653,438	0,35811	1266,7	0,35911	2,7847	0,45117	1,1665	5,4
5,5	4045,31	154,594	310,260	156,180	453.071	44,400	653,651	0,35197	1287,2	0,35297	2,8331	0,45285	1,1634	5,5
5,6	4118,86	155,282	311,508	156,888	452,526	44,447	653,861	0,34605	1307,7	0,34705	2,8814	0,45451	1,1604	5,6
5,7	4192,41	155,961	312,730	157,586	451,989	44,493	054,008	0,34033	1328,1	0,34133	2,9297	0,45613	1,1574	5,7
5,75	4229,18	156,298	313,336	157,932	451,724	44,515	654,171	0,33754		0,33854	2,9539	0,45694	1,1559	5,75
5,8 5,9	4265,96	156,631	313,936	158,274	451,460	44,538		0,33480				0,45774		5,8 5,9
0,8	4339/51	15/,292	315,120	158,954	450,930	44,502	V34,4/4	0,32945	1300,0	0,33045	3,0202	0,45932	1,1510	0,0
6,0				159,625				0,32428		0,32528	-,	0,46088		6,0
6,1 6,2				160,287 160,940				0,31927 0,31441		0,32027 0,31541		0,46241 0,46392		6,1 6,2
							33, 3	"	. //.	-75 31		,,,,,,		
6,25	4596,94	159,536	319,165	161,263	449,164	44,731		0,31204		0,31304		0,46467 0,46542		6,25 6,3
6,3 6,4	4707,26	160,467	319,720	161,585 162,222	448,428	44,792		0,30971 0,30514	1469,6			0,46689		6,4
									- 0- 6					ء ا
6,5 6,6	4750,82	161,079	321,942	162,852 163,474	447,945	44,832		0,30072 0,29642	1489,0	0,30172 0,20742	3,3143	0,46834 0,4697 <u>7</u>		6,5 6,6
6,7	4927,92	162,279	324,102	164,088	446,997	44,910		0,29225				0,47118		6,7
6,75	4064 60	162 ***	224 52-	164 202	446 762	44.020	656 085	0 20021	1520 4	0 20121	2 4220	0,47188	RRCT T	6,75
6,8	5001,47	162,869	325.164	164,393 164,696	446,530	44,949	656,175	0,28820	1549,4	0,28920	3,4578	0,47258	1,1276	6,8
6,9	5075,02	163,452	326,214	165,296	446,070	44,987	656,353	0,28426	1569,2	0,28526	3,5056	0,47395	1,1251	6,9
7,0	5148.57	164.028	327.250	165,890	445.615	45,024	656.520	0,28043	1580.0	0,28143	3,5533	0,47531	1,1227	7,0
7,1	5222,12	164,598	328,276	166,478	445,163	45,061	656,702	0,27671	1608,8	0,27771	3,6009	0,47666	1,1203	7.1
7,2	5295,07	105,101	329,290	167,058	444,719	45,097	050,874	0,27309	1028,5	0,27409	5,0484	^{0,477} 98	1,1179	7,2
7,25	5332,45	165,441	329,794	167,347	444,498	45,115	656,960	0,27131				0,47864		7,25
7,3 7,4	5369,22	165,718	330,202	167,633 168,202	444.279	45,132	657,044	0,26956	1648,2	0,27056	3,6960	0,47929	1,1155	7,3 7,4
•			1										1	
7,5	5516,33	166,815	332,267	168,764	443,413	45,202	657,379	0,26278	1687,4	0,26378	3,7910	0,48187	1,1110	7,5
7,6 7,7	5509,08 5663.43	107,355 167,880	333,239	169,321 169,872	442,985	45,237	057,543 657,706	0,25952 0,25634	1726,5	0,20052	3,8850	0,48439	1,1065	7,6 7,7
										i				
7,75 7,8	5700,20	168,154	334,677	170,146 170,418	442,354	45,287	657,787	0,25478	1736,2	0,25578	3,9096	0,48501 0.48562	1,1054	7,75 7,8
7,9	5810,53	168,941	335,152	170,958	441,732	45,337	658,027	0,25021	1765,4	0,25121	3,9807	0,48685	1,1021	7,9
	1 1											ł		67
8,0	5004,08	109,459	, 337,026	171,493	441,323	45,369	050,185	0,24720	1704,9	0,24020	4,0200	140000	1,1000	8,0

Fliegner's Tabelle (Fortsetzung).

	Atm.	Millim.	Temp	eratur	Flüssig-	Innere	Aeussere	Ge-			Specif				Atm.
ı	od. Kgr. pro qcm	Queck- silber- säule	Celsius	Fahren- heit	keits-	latente Wärme e	latente Wärme	sammt- wärme λ=606,5 +0,305 <i>t</i>		<u>n</u>	Volumen v (für r Kgr.) in cbm	Gewicht o (für 1 cbm) in Kgr.	τ	r T	od, Kgr. pro qcm
	8,0 8,1 8,2	5957,63	169,972	337,950	172,023	440,917	45,401	658,341	0, 247 26 0,24438 0,24157	1804,2	0,24538	4,0753	0,48925	1,0979	8,0 8,1 8,2
	8,25 8,3 8, <i>4</i>	6104,73	170,983	339,769	173,067	440,119	45,464	658,650	0,24019 0,23883 0,23614	1842,8	0,23983	4,1696	0,49161	1,0937	8,25 8,3 8,4
	8,5 8,6 8,7	6325,39	172,465	342,437	174,599	438,947	45,556	659,102	0,23352 0,23096 0,22846	1900,5	0,23196	4,3111	0,49505	1,0876	8,5 8,6 8,7
	8,75 8,8 8,9	6472,49	173,430	344,174	175,596	438,184	45,616	659,396	0,22722 0,22600 0,22361	1938,9	0,22700	4,4053	0,49729	1,0837	8,75 8,8 8,9
	9,0 9,1 9,2	6693,14	174,846	346,723	176,578 177,061 177,541	437,065	45,702	659,828	0,22127 0,21897 0,21672	1996,0	0,22 2 27 0,21997 0,21772	4,5461	0,49948 0,50056 0,50164	1,0780	9,0 9,1 9,2
	9,25 9,3 9,4	6840,24	175,770	348,386	177,780 178,017 1 7 8,489	436,335	45,758	660,110	0,21562 0,21452 0,21237	2034,0		4,6399	0,50270	1,0743	9,25 9,3 9,4
	9,5 9 ,6 9 ,7	7060,90 7134,45	177,127 177,572	350,829 351,630	179,422 179,882	435,261 434,910	45,841 45,867	660,524 660,659	0,21026 0,20819 0,20617	2090,7 2109,5	0,20919 0,20717	4,7803 4,8270	0,50582 0,50684	1,0688 1,0670	9,5 9,6 9,7
	9,75 9,8 9,9	7208,00	178,014	352,425	180,340	434,560	45,894	660,794	0,20517 0,20418 0,20223	2128,3	0,20518	4,8738	0,50786	1,0653	9,75 9,8 9,9
	10,00	7355,10	178,886	353,995	181,243	433,871	45,946	661,060	0,20032	2165,9	0,20132	4,9672	0,50986	1,0618	10,00

Anhang. 183

Fliegner's Tabelle (Schluss).

Atm.		Temp	eratur	Flüssig-	Innere		Ge-			Specifi	sches			Atm.
od. Kgr. pro qcm	Millim. Queck- silber- säule	Celsius	Fahren- heit	keits-	latente Wärme e	Acussere latente Wärme &=APu	sammt- wärme 1=606,5 +0,805 <i>t</i>		<u>e</u>	Volumen v (für r Kgr.) in cbm	Gewicht o (für r cbm) in Kgr.	T	<u>r</u> T	od. Kgr. pro qem
10,00 10,25 10,50 10,75	7538,98 772 2,86	179,957 181,008	353,995 355,923 357,814 359,672	182,353 183,442	433,024 432,193	46,010	661,387 661,707	0,19571	2212,6 2259,1	0,20132 0,19671 0,19231 0,18811	5,0836 5,1999	0,50986 0,51231 0,51472 0,51707	1,0576	10,00 10,25 10,50 10,75
11,00 11,25 11,50 11,75	8274,49 8458,37	184,049 185,027	363,288 365,049	186,597 187,612	429,788	46,250	662,635	0,17924	2397,8	0,18409 0,18024 0,17656 0,17303	5,5482 5,6638	0,52164	1,0415	11, 0 0 11,25 11,50 11,75
12,00 12,25 12,50 12,75	9010,00	187,866 188,782	368,483 370,159 371,808 373,433	190,561 191,513	426,770 426,046	46,468 46,520	663,799	0,16539 0,16226	2580,4 2625,7	0,16964 0,16639 0,16326 0,16026	6,0100	0,53028	1,0268	12,25 12,50
13,00 13,25 13,50 13,75	9745,51	191,449 192,311	376,608 378,160	194,287 195,184	423,936 423,254	46,669 46,717	664,892 665,155	0,15357 0,15088	2760,5 2805,2	0,15736 0,15457 0,15188 0,14929	6,4696 6,5841	0,53833 0,54026	1,0133	13.25
14,25 14,50	10297,14 10481,02 10664,90 10848,77	194,828	382,690 384,159	197,806	421,261	46,855	665,922 666,171	0,14336 0,14102	2938,5 2982,7	0,14436 0,14202	6,9271 7,0413	0,54588	1,0006	14,25 14,50
15,00	1 1032,65	197,244	387, 039	200,324	419,349	46,986	666,659	0,1 3657	3070,6	0,13757	7,2690	0,55125	0,9917	15,00

Fliegner-Connert's Tabelle für gesättigte Wasserdämpfe.*) $\frac{1}{A} = 424$.

A		Temp	eratur	621.2	T		Ge-			Specifi	sches	<u> </u>		Atm.
Atm.	Millim,			Flüssig-	1 -	Acussere	sammt-			Volumen	Gewicht	1		od.
Kgr.	Queck-	Celsius	Fahren-	keits-	latente	latente	wärme	z	<u>e</u>	7	•	τ	$\frac{r}{T}$	Kgr.
pro	silber-	l ,	heit	Wärme	Wärme	Wärme	$\lambda = 606.5$		*	(fter	(für	}) <i>Y</i>	pro
qcm	säule			q	e	€=APu	+ 0,305 /			r Kgr) in cbm	z cbm) in Kgr.	Į.	}	q c m
				ļ									:	
0,1	73,55		114,042				620,402	15,0121	35,93	15,0131				0,1
0,2 0,3	147,10 220,65		139,559				624,725 627,466	7,7806 5,3 0 09		7,7816				0,2 0,3
0,4	294,20	75,467	167,841	75,710	515,706	38,101	629,517	4,0387				0,24482		0,4
0,5	367,76		177,618		511,409	38,576	631,174	3,2712	156,34			0,26042		0,5
0,6	441,31	85,484	185,871	85,818	507,782	38,972	632,573	2,7540	184,38	2,7550	0,3630	0,27341	1,5252	0,6
0,7	514,86		193,044				633,788					0,28458		0,7
0,8 0,9	588,41 661,96		199,405				6 34,8 66 635,837	2,0990 1,8789				0,29439 0,30316		0,8 0,9
1,0	735,51		210,358				636,722					0,31108		1,0
1,1	809,06	101.758	215,164	102.281	404.000	40.346	637,536	1,5552	318,23	1,5562	0.6426	0,31833	1 11.4282	1,1
1,2	882,61		219,623				638,292		344,05			0,32500		1,2
1,3	,	106,547					638,997	1,3287	369,63			0,33120		1,3
1,4 1,5	1029,71	1106,717	227,691				639,659 640,283	1,2391	394,97 420,07			0,33699 0,34241		1,4 1,5
			1							_		1		
1,6	1376,82	112,699	234,858	113,382	484 800	41,236	640,873 641,434	1,0928 1,0321	444,96 4 6 9,72			0,34752 0,35236		1,6 1,7
1,8		116,290		117,032	483,415	41,521	641,968	0,9780				0,35694		i,8]
1,9	1397,47		243,339				642,480	0,9295	518,65	0,9305	1,0747	0,36131	1,3394	1,9
2,0	1471,02	119,570	247,226	120,309	480,820	41,780	642,969	0,8857	542,87	0,8867	1,1278	0,36548	1,3312	2,0
2,1	1544,57	121,109	249,996	121,935	479,603	41,900	643,438	0,8460			1,1806	0,36946	1,3232	2,1
2,2 2,3							643,890 644,325	0,8102 0,7766				0,37328 0,37695		2,2 2,3
2,4							644,745	0,7461				0,38048		2,4
2,5	1838,78	126,726	260,107	127,658	475,160	42,333	645,151	0,7180		0,7190	1,3908	0,38388	1,2946	2,5
2,6	1912,33	128,015	262,427	128,972	474,140	42,433	645,545	0,6920	685,17	0,6930	1,4430	0,38716	1,2882	2,6
2,6 2,7		129,264		130,246	473,152	42,528	645,926	0,6678				0,39033		2,7
2,8 2,9		130,476 131,653					646,295 646,654	0,6454				0,39340		2,8 2,9
5,0	2206,53	132,798	271,036	133,853			647,003	0,6048		0,6058		0,39638 0,39926		3,0
3,1	2280.08	133,913	273.043	134.002	460.475	42.876	647,343	0,5864	800,61	0,5874	1.7024	0,40206	1.2501	3,1
3,2		134,999					647,675	0,5692	_ '			0,40479		3,2
3,3							647,997	0,5529				0,40743		3,3
3,4 3,5							648,312 648,620			0,5386		0,41001 0,41252		3,4 3,5
li i l		1									1		i	i 'I
3,6 3,7		139,085 140.040					648,921 649,215					0,41497		3,6 3,7
3,8	2794,94	140,992	285,786	142,230	463,875	43,398	649,503			0,4852		0,41970		3,8
3,9	2868,49	141,915	287,447	143,175			649,784	0,4725		0,4735		0,42198		3,9
4,0		1	l	1		ľ	650,060		-			0,42421		4,0
4,1 4,2	3015,59	143,707	290,673	145,010	461,728	43,593	650,331 650,596	0,4508		0,4518				4,1
4,2							650,856			0,4417				4,2 4,3
4,4	3236,24	146,266	295,279	147,633	459,704	43,774	651,111	0,4218	1089,86	0,4228	2,3650	0,43267	1,2009	4,4
4,5	3309,80	147,088	296,758	148,475	459,053	43,834	651,362	0,4130	1111,51	0,4140	2,4153	0,43467	1,1971	4,5
4,6							651,608			0,4056		0,43664		4,6
4,7 4,8	3456,90	148,689	201,044	150,117	457,787	43,946	651,850 652,088	0,3964		0,3974 0,3897		0,43858 0,44047		4,7 4,8
4,9							652,322		1197,70	0,3822	2,6163	0,44233	1,1828	4,9
5,0							652,552					0,44416		5,0
5,1	3751,10	151,734	305,121	153,242	455,378	44,159	652,779	0,3671	1240,47	0,3681	2,7165	0,44596	1,1761	5,1
5,2	3824,65	152,465	306,437	153,993	454,800	44,209	653,002	0,3605	1261,58	0,3615	2,7660	0,44773	1,1729	5,2
5,3 5,4							653,221 653,438			0,3551		0,44946		5,3 5,4
5,5	4045,31	154,594	310,269	156,180	453,116	44,355	653,651			0,3429				5,5
			;				653,861		_	0,3372		0,45451	_	5,6
5,6 5,7	4192,41	155,961	312,730	157,586	452,035	44,447	654 ,0 68	0,3306	1367,32	0,3316	3,0154	0,45613	1,1574	5,7
5,8	4265,96	156,631	313,936	158,274	451,505	44,493	654,272	0,3253	1 387,96	0,3263	3,0644	0,45774	1,1545	5,8
5,9 6,0	4339,51	157,292 157.044	316,200	150,954	450,982	44,530	654,474 654,673	0,3201	1408,87			0,45932 0,4 6 088		5,9 6,0
9,0	77.3/50	23/1944	31-9.7	1 3710-3	73-14-0	77/30	25TF (3	-,5-50	73-1-3	-,,	J 43			","
li)		,	1	1	1	1	•	l ı	1	ı	1	ľ	•	' '

^{*)} Die Erklärung zu dieser und der vorangehenden Tabelle findet man in dem Theoret, Theile, I. Absch. § 5.

Fliegner-Connert's Tabelle (Fortsetzung und Schluss).

Fliegner-Connert's Tabelle (Fortsetzung und Schluss).														
Atm. od. Kgr. pro qcm	Millim, Queck- silber- säule		Fahren- heit	Flüssig- keits- Wärme	Innere latente Wärme e	Acussere latente Wärme e=APu	wärme l=606,5	u	<u>6</u>	Specifi Volumen v (fär x Kgr.) in cbm		T	r T	Atm. od. Kgr. pro qcm
6,0 6,1 6,2 6,3 6,4	4486,61 4560,16 4633,71	158,587 159 ,222 159,849	317,457 318,600 319,728	160,287 160,940 161,585	449,958 449,455 448,959	44,624 44,668 44,709	654,673 654,869 655,063 655,254 655,442	0,3102 0,3055 0,3009	1450,54 1471,21 1492,05	0,3112 0,3065 0,3019	3,2131 3,2623 3,3120	0,46088 0,46241 0,46392 0,46542 0,46689	1,1460 1,1432 1,1405	6,0 6,1 6,2 6,3 6,4
6,5 6,6 6,8 6,9	4854,37 4927,92 5001,47	161,683 162,279 162,869	323,029 324,102 325,164	163,474 164,088 164,696	447,509 447,037 446,571	44,830 44,870 44,909	655,629 655,813 655,995 656,175 656,353	0,2880 0,2840 0,2800	1553,85 1574,07 1594,90	0,2890 0,2850 0,2810	3,4598 3,5084 3,5583	0,46834 0,46977 0,47118 0,47258 0,47395	1,1326 1,1301 1,1276	6,5 6,6 6,7 6,8 6,9
7,0 7,1 7,2 7,3 7,4	5295,67 5369,22	164,598 165,161 165,718 166,270	328,276 329,290 330,292 331,286	166,478 167,058 167,633 168,202	445,20 <u>3</u> 444,758 444,317 443,880	45,021 45,058 45,094 45,130	656,529 656,702 656,874 657,044 657,212	0,2689 0,2653 0,2619 0,2586	1655,65 1676,43 1696,51 1716,47	0,2699 0,2663 0,2629 0,2596	3,7047 3,7547 3,8033 3,8516	0,47531 0,47666 0,47798 0,47929 0,48059	1,1203 1,1179 1,1155 1,1132	7,0 7,1 7,2 7,3 7,4
7,5 7,6 7,7 7,8 7,9	5663,43 5736,98 5810,53	167,355 167,889 168,418 168,941	333,239 334,200 335,152 336,094	169,321 169,872 170,418 170,958	443,022 442,600 442,181 441,768	45,200 45,234 45,268 45,301	657,379 657,543 657,706 657,867 658,027	0,2522 0,2491 0,2461 0,2431	1756,63 1776,80 1796,75 1817,23	0,2532 0,2501 0,2471 0,2441	3,9489 3,9979 4,0464 4,0961		1,1087 1,1065 1,1043 1,1021	7,5 7,6 7,7 7,8 7,9
8,0 8,1 8,2 8,3 8,4	5884,08 5957,63 6031,18 6104,73 6178,28	169,972 170,480 170,983	337,950 338,864 339,769	172,023 172,548 173,067 17 3 ,583	440,952 440,550 440,152 439,758	45,366 45,398 45,430 45,461	658,185 658,341 658,496 658,650 658,802	0,2375 0,2347 0,2321 0,2295	1856,64 1877,08 1896,39 1916,16	0,2385 0,2357 0,2331 0,2305	4,1923 4,2421 4,2894	0,48806 0,48925 0,49044 0,49161 0,49277	1,0979 1,0958 1,0937	8,0 8,1 8,2 8,3 8,4
8,5 8,6 8,7 8,8 8,9	6325,39 6398,94 6472,49	172,465 172,950 173,430	343,310	174,599 175,100 175,596	438,980 438,597 438,217	45,523 45,553 45,583	658,953 659,102 659,250 659,396 659,541	0,2244 0,2220 0,2196	1956,24 1975,66 1995,52	0,2254 0,2230 0,2206	4,4359 4,4836 4,5324	0,49392 0,49505 0,49618 0,49729 0,49839	1,0876 1,0857 1,0837	8,5 8,6 8,7 8,8 8,9
9,0 9,1 9,2 9,3 9,4	6693,14 6766,69 6840,24	174,846 175,310 175,770	346,723 347,558 348,386	177,061 177,541 178,017	437,097 436,730 436,366	45,670 45,699 45,727	659,686 659,828 659,970 660,110 660,249	0,2128 0,2106 0,2085	2054,03 2073,74 2092,88	0,2138 0,2116 0,2095	4,6765 4,7251 4,7725	0,49948 0,50056 0,50164 0,50270 0,50375	1,0780 1,0761 1,0743	9,0 9,1 9,2 9,3 9,4
9,5 9,6 9,7 9,8 9,9	7060,90 7134,45 7208,00	177,127 177,572 178,014	350,829 351,630 352,425	179,422 179,882 180,340	435,293 434,941 434,591	45,809 45,836 45,863	660,387 660,524 660,659 660,794 660,928	0,2023 0,2004 0,1984	2151,72 2170,36 2190,48	0,2033 0,2014 0,1994	4,9180 4,9644 5,0141	0,50479 0,50582 0,50 6 84 0,50786 0,50886	1,0688 1,0670 1,0653	9,5 9,6 9,7 9,8 9,9
10,00 10,25 10,50 10,75 11,00	7538,98 7722,86 7906,73	179,957 181,008 182,040	355,923 357,814	182,353 183,442 184,513	433,054 432,223 431,406	45,980 46,042 46,103	661,060 661,387 661,707 662,022 6 62,331	0,1902 0,1859 0,1818	2276,83 2325,03 2372,97	0,1912 0,1869 0,1828	5,2291 5,3494 5,4694	0,50986 0,51231 0,51472 0,51707 0,51938	1,0576 1,0534 1,0494	10,25 10,50 10,75
11,25 11,50 11,75 12,00 12,25	8274,49 8458,37 8642,24 8826,12 9010,00	185,027 185,989 186,935	365, 0 49 366,780 36 8,483	187,612 188,611 189,594	429,044 428,283 427,534	46,277 46,333 46,387	662,635 662,933 663,227 663,515 663,799	0,1706 0,1672 0,1639	2514,91 2561,50 2608,51	0,1716 0,1682 0,1640	5,8262 5,9439 6,0629	0,52164 0,52386 0,52604 0,52818 0,53028	1,0378 1,0340 1,0304	11,50 11,75 12,00
12,50 12,75 13,00 13,25 13,50	9377,75 9561,63 9745,51 9929,39	189,685 190,573 191,449 192,311	373,433 375,031 376,608 378,160	192,452 193,376 194,287 195,184	425,359 424,657 423,964 423,282	46,543 46,592 46,641 46,689		0,1548 0,1520 0,1492 0,1466	2747,80 2793,80 2841,58 2887,33	0,1558 0,1530 0,1502 0,1476	6,4168 6,5342 6,6560 6,7732	0,53234 0,53437 0,53637 0,53833 0,54026	1,0199 1,0166 1,0133 1,0100	13,00 13,25 13,50
14,00 14,25 14,50 14,75	10113,26 10297,14 10481,02 10664,90 10848,77	194,001 194,828 195,644 196,449	381,202 382,690 384,159 385,608	196,944 197,806 198,656 199,495	421,945 421,290 420,645 420,009	46,781 46,826 46,870 46,913	665,670 665,922 666,171 666,417	0,1417 0,1393 0,1370 0,1348	² 977,73 3024, 3 4 3070,40 3115,79	0,1427 0,1403 0,1380 0,1358	7,0057 7,1255 7,2442 7,3615	0,54216 0,54404 0,54588 0,54770 0,54949	1,0037 1,0006 0,9976 0,9946	14,50 14,75
19,00	11032,65	1 19/,244	30/,039	200,324	419,500	44,955	000,059	0,1327	3100,30	0,1337	1/14/71	0,55125	J,99171	טטיפי ו

Beiläufige Preise und Gewichte der Eincylinder-Auspuff-Maschinen (ohne Dampfhemd).

Note. Der Mehrpreis für Präcisions-Steuerung kann wenigstens um die Hälfte höher als der Mehrpreis für Coulissen-Steuerung angeschlagen werden. (Siehe auch die Note bei den Condens.-Maschinen.)

Wirksame Kolbenfläche	n- rsser	Leicht gebaute Maschinen (für 3 bis 5 Atmosph.)							gebaute is 7 A	_		Sehr krästig gebaute Maschinen (für 7 bis 10 Atmosph.)				
	Kolben- Durchmesser	Beiläufiger		Mehrpreis		Beiläu-	Beiläufiger		Mehrpreis für Coulissen-		Beiläu-	Beiläufiger		Mehrpreis für Coulissen-		Beilāu
V X Q		Gulden		für Coulissen- Steuerung		figes Ge-	Culden		Steuerung		Ge-	Gulden Faces		Steuerung		figes Ge-
O Qu.Met.	D Centm.	4 2 Mk. = 1/10 Liv.	à ¼Ru- bel	Gulden	Francs	wicht Kgr.	= ½, = ½, Liv.	Francs 1/4 Ru- bel	Gulden	Francs	wicht Kgr.	4 2 Mk. = 1/10 Liv.	å ¼Ru- bel	Gulden	Francs	Wich Kgr.
0,020 022	16,2 17,0	610 660	1530 1650	150	370	880 960	720 780	1790 1940	155	390	1310 1440	840 910	2090 2270	165	410	175
024	17,7	710	1770			1050	840	2090			1580	980	2450			210
026 028	18,5 19,2	760 81 0	1890			1140	900 960	2240 2380	l		1710 1840	1050	2630 2810			245
0,030	19,8	860	2140	180	440	1310	1010	2530	190	470	1970	1190	2990	200	500	263
032 034	20,5 21,1	900 950	2250 2370			1410	1070	2670 2820	l		2110 2260	1260	3160 3330		ļ	282 301
036	21,7	1000	2490			1600	1180	2960	ł		2400	1400	3500			320
038 0,040	22,3	1040	2610 2720	200		1700	1240	3100 3250	215	540	2550 2690	1470	3680 3850	1	670	340
042	23,5	1140	2840	200	510	1890	1360	3390		540	2840	1610	4020		570	359 379
044 046	24,0 24,6	1180	2960		l	1990	1410	3530 3680	}	1	2990	1680	4200	1		399
048	25,1	1230	3070 3190			2090 2190	1470 1530	3820			3140 3290	1750	437 0 4540			41
0,050	25,6	1320	3310	230	570	2290	1590	3960	245	610	3440	1890	4710		650	459
053 056	26,4 27,1	1390 1460	3480 3650	1	İ	2450 2610	1670	4170			3680 3920	1990	4970 5220			499 52
059	27,8	1530	3820	ļ		2770	1830	4590			4160	2190	5470	l	1	55
062 0,0 6 5	28,5	1660	3990	260	655	2930 3000	1920	5000	I .	700	4400	2290	5730	i	725	586 613
068	29,9	1730	4320	200	055	3260	2080	5210	200	/ / / /	4630 4880	2490	6230		735	65
071 074	30,5	1800	4490 4660	İ		3430	2170	5410 5620			5140	2590 2690	6490		Ì	68 71
077	31,8	1940	4830			3590 3760	2330	5830			5390 5640	2800	6990		ł	75
0,080	32,4 33,2	2000	5000	290	725	3930	2420	6040	310	770	5890	2900	7250		810	78
084 088	33,2	2090	5220 5450	1	}	4160 4390	2530 2630	6310			6240		7580			83
092 096	34,7	2270	5670 5890		}	4630 4860	2740 2850	6860			6940	3300	8250	l	i	92
0,100	35,5	2350 2440	6110	320	800	5090	2960	7130	350	870	7290 7640	3430 3560	8580 8910		925	97
105	37,1	2550	6380		"	5410	3100	7740		0,0	8120	3730	9320	3/0	923	108
110 115	38,0	2660 2 7 70	6650	ł		5730 6050	3230 3360	8070			8590 9070	3890 4060	9730			114
120	39,7	2880	7200	l		6370	3500	8750	l		9550	4220	10550			127
0,125	40,5	2990	7470	360	905	6690	3630	9080	385	965	10030		10960		1050	1337
130 135	41,8	3100 3210	8010			7010	3770 3900	9420	1	Ì	10510	4550	11380			140
140	42,8	3320	8290			7640	4030	10090	1		11470	4880	12200		1	152
145 0,150	43,6	3430 3530	8560 8830	400	1000	7960 8280	4300	10430	435	1000	11940	5040	13020	l	1180	165
155	45,1	3640	9090	""	1.500	8620	4440	11090		,	12930	5370	13420] "	1100	172
160 165	45,8	3750 3850	9360 9630			8960 9300	4570	11430			13440		13830			179:
170	47,2	3960	9900			9640	4840	12090		l	14460		14640			192
0,175 180	47,9	4070	10160		1100	9980	4970	12420	480	1200	14970	6020	15050		1315	1996
185	48,6	4170 4280	10430			10320	5100 5240	12760	l		15480		15450			206
190 195	49,9 50,6	4390 4490	10960			11000 11340	5370	13420	İ		16510	6510	16270			220
0,200	51,2	4600	11500	475	1185	11680	5500	13760	l	1315	17020	6830	16670	1	1440	233
205	51,8	4710	11770	7/3		12050	5770	14410	525	-3'3	1808 0	6990	17490			2410
210 215	52,5 53,1	4810 4920	12030			12420	59 0 0 6030	14740 15070			18630 19180	7160 7320	17890			2484 2558
220	53,7	5020	12560			13160	6160	15400			19730	7480	18700			263
0,225	54,3	5130	12830	510	1275	13520	6290	15730	570	1425	20290	7640	19100		1550	2709
230 235	54,9 55,5	5240 5340	13090 13360			13890 14260	6420	16060 16390			20840	7800 7960	19510		1	2770
240 245	56,1	5450	13620			14630	6680	16720			21940	8120	20310	İ		2926
245	56,1 57.3	5550 5660	13890	530	,	15000	6810	17050	600	,,,,	22500	8280	20720	Ι.	1675	3000

(Fortsetzung.)

Inche	en- esser			baute l					gebaute is 7 A		•			gebaut is 10 A		
Wirksame Kolbenfläche	Kolben- Durchmesser	Beilä:	eis		ulissen-	Beiläu- figes Ge-	Beilä Pr Gulden	eis	Mehr für Con Steue	ilissen-	Beiläu- figes Ge-	Pr	ufiger eis	Mehr für Cou Steue	ilissen-	Beiläu- figes Ge-
O Qu.Met.	D Centus.	Gulden 2 Mk. 1/10 Liv.	Francs à 1/4 Ru- bel		Francs	wicht Kgr.	42 Mk. = 1/16 Liv.	Francs NRu- bel		Francs	wicht Kgr.	Gulden a 2 Mk. = 1/10 Liv.		 	Francs	Wicht Kgr.
0,250 255 260 265 270	57,3 57,8 58,4 59,0 59,5		14150 14480 14800 15120 15450	530	1325	15370 15750 16120 16500 16880		17370 17770 18170 18570 18970	600	1500	23050 23620 24190 24750 25320	8640 8840 9030	21600	670	1675	30730 31400 32250 33000 33760
0,275 280 285 290 295	60,1 60,6 61,1 61,7 62,2	6310 6440 6570 6700 6830	15770 16100 16420 16750 170 7 0	560	1400	17260 17640 18020 1840 0 18770	7750 7910 8070 8230 8390	19370 19770 20170 20570 20970	630	1575		1196 0810 00001	23550 24030 24520 25010 25490	710	1775	34520 35270 36030 36790 37550
0,300 310 320 330 340	62,1 63,8 64,8 65,8 66,8	7714 7970	17400 18030 18660 19290 19910	590	1475	19150 19890 20630 21370 22110	8550 8850 9160 9470 9780	21370 22140 22910 23680 24450	670	1675	29840 30950 32060	11140 11510	25970 26910 27850 28790 29720	760	1900	38310 39790 41270 42750 44230
0,350 360 370 380 390	67,7 68,7 69,7 70,6 71,5	8220 8470 8718 8970 9220	21800	650	1625	22850 23590 24330 25070 25820	10700	25220 25990 26760 27530 28300	740	1850	35390 36500 37610	12260 12640 13010 13390 13760	30660 31600 32530 33470 34410	820	2050	45710 47190 48670 50150 51630
0,400 410 420 430 440	72,4 73,3 74,2 75,1 76,0	10240 10490	24320 24960 25600 26240	700	1750	26560 27300 28050 28800 29540	11940 12260	29070 29860 30640 31430 32210	790	1975	40950 42070 43190		36300 37250 38210	890	2225	53110 54600 56100 57590 59090
0,450 460 470 480 490	76,8 77,7 78,5 79,3 80,2	11010 11260 11520	28160	760	1900		13510 13830 14140	33000 33790 34570 35360 36140	850	2125	46550 47680 48800	16810 17190	40120 41080 42030 42990 43940	960	2400	60580 62070 63570 65060 66560
0,500 510 520 530 540	81,0 81,8 82,6 83,4 84,2	12030 12290 12550 12810 13080	30730 31380 32040	800	2000	34030 34800 35570 36340 37120	15090 15410 15730	36930 37730 38530 39330 40130	910	2275	52200 53360 54520	18350 18740 19130	44900 45870 46840 47820 48790	1030	2575	68050 69600 71140 72690 74240
0,550 560 570 580 590	84,9 85,1 86,5 87,2 88,0	13340 13600 13860 14120 14380	34000 34650 35301	850	2125	37890 38660 39440 40210 40990	16690 17010 17330	40930 41730 42540 43340 44140	960	2400	58000 59160 60320	20300 20690 21080	49770 50740 51710 52690 53660	1090	2725	75780 77330 78880 80420 81970
0,600 620 640 660 680	91,6	14640 15180 15730 16270 16810	37960 39310 40670	890	2225	43390 45030 46660	17980 18640 19310 19970 20640	46600 48270 49930	1020	2550	65090 67540 7 0000	22660 23470 24280	54630 56660 58680 60710 62730	1160	2900	83520 86790 90060 93330 96600
0,700 720 740 760 780	98,5 99,8	17350 17890 18440 18980 19520	44740 46090 47450	980	2450	51570 53210 54840	21310 21970 22640 23300 23970	54930 56590 582 6 0	1130	2825	77360 79810 82260	26710 27520 28330	64750 66780 68800 70830 72850	1300	3250	99870 103140 106410 109690 112960
0,800 820 840 860 880	106,2 107,4	20070 20630 21190 21750 22320	51570 52980 54380 55790	1070	2675	59850 61590 633 3 0 65070	24640 25330 26020 26710 27400	63310 65040 66770 68490	1240	3100	89780 92380 94990	30790 31630 32470	74870 76970 79070 81170 83270	1430	03,3	116230 119700 123180 126660 130130
0,900 920 940 960 980	112,2 113,4	22880 23440 24010 24570 25130	58600 60010 61420 62820		2900	68540 70280 72020 73760	28090 28780 29470 30160 30854	71950 73680 75400 77130	1350		100210 102810 105420 108030 11 0 630	34990 35830 36670 37510	87470 89570 91670 93770			133610 137080 140560 144040 147510
1,000				1260	3150		- 1		1460	3650	113240			1700	4250	1

Beiläufige Preise und Gewichte der Eincylinder-Condensations-Maschinen ohne und mit Dampfhemd.

Note (auch für die Auspuffmaschinen annähernd giltig). Für das Dampfhemd allein beträgt das Mehrgewicht etwa 4% des Gewichtes und der Mehrpreis etwa 5% des Preises gewöhnlicher Maschinen. — Für Maschinen über 1 qm Kolbenfläche können die Preis- und Gewichts-Angaben der letzten Zeile auf folg. S. (O = 1,000 Qu. Met.) beiläufig als pr. 1 qm Kolbenfläche giltig angenommen werden.

me ache	Kolben- urchmesser		richt ge						gebaute	_	_		_	gebaut is 10 A		
ksa en	Kolben- urchmes	E	Beiläufig	er Prei	s	Beiläuf.	I	Beiläufig	er Prei	s	Beiläuf,	1	Beiläufig	ger Prei	is	Beiläuf.
Wirksame Kolbenstäche	Ko Durc	(ohne	l. Masch. Hemd)	mit Präc rung u	c. Steue- . Hemd	Gewicht gewöhn. Masch.	gewöhn (ohne	l. Masch. Hemd)	mit Präe rung u	c. Steue- . Hemd	Gewicht gewöhn. Masch.	gewöhn (ohne	l. Masch. Hemd)	mit Prä-	c. Steue- . Hemd	Gewicht gewöhn. Masch.
O Qu.Met.	D Centm.	Gulden à 2 Mk. = 1/10 Liv.	Francs à 1/4 Rubel	Gulden à 2 Mk. = 1/10 Liv.	Francs à 1/4 Rubel	(ohne Hemd) Kgr.	Gulden à 2 Mk. = 1/10 Liv.	Francs à 1/4 Rubel	Gulden 2 2 Mk. = 1/10 Liv.	Francs à 1/4 Rubel	(ohne Hemd) Kgr.	Gulden 2 2 Mk. = 1/10 Liv.	Francs à 1/4 Rubel	Gulden à 2 Mk. = 1/10 Liv.	Francs à 1/4 Rubel	(ohne Hemd) Kgr.
0,030 032 034 036	19,8 20,5 21,1 21,7	1200 1270 1330 1390	3010 3170 3330	:	:	1640 1760 1880 2000	1360 1430 1510 1580	3400 3580 3770 3960		:	2410 2580 2760	1570 1660 1750 1840	3930 4150 4370	4	:	3180 3410 3640
038 0,040	22,3 22,9	1460	3490 3650 3810	1890	4720	2120	1660	4150	2140	5350	2940 3110 3290	1930	4590 4820 5040	2480	6200	3870 4100 4330
042 044 046 048	23,5 24,0 24,6 25,1	1590 1650 1710 1780	3970 4130 4290 4460	1960 2030 2110 2180	4900 5080 5270 5450	2370 2490 2620 2740	1810 1880 1960 2030	4520 4710 4890 5080	2230 2310 2400 2480	5560 5780 5990 6200	3470 3650 3840	2110 2190 2280 2370	5260 5480 5700 5930	2580 2680	6450 6700 6950 7210	4580 4820 5060 5300
0,050 053 056 059	25,8 26,4 27,1 27,8	1850 1940 2030 2130	4620 4850 5080 5310	2250 2360 2470 2570	5640 5900 6160 6430	2870 3070 3260 3460	2110 2220 2330 2440	5270 5540 5820 6090	2570 2690 2810 2940	6410 6720 7030 7340	4200 4500 4790	2460 2590 2720 2850	6150 6470 6790 7120	2980 3130 3280	7460 7820 8190 8550	5540 5930 6310
062 0,065 068	28,5 29,2 29,9	2220 2310 2400	5540 5780 6010	2680 2780 2890	6690 6960 7220	3660 3860 4070	2550 2650 2760	6360 6630 6900	3060 3181 3300	7650 7950 8260	5370 5660 5970	2980 3100 3230	7440 7760 8090	3570 3710 3860	9280 9640	7080 7460 7870
071 074 077 0,080	30,5 31,2 31,8 32,4	2500 2590 2680 2770	6240 6470 6700 6934	3000 3100 3210 3310	7480 7750 8010 8280	4280 4490 4700 4910	2870 2980 3090 3200	7180 7450 7720 7990	3430 3550 3670 3800	8570 8880 9190 9490	6580 6890	3360 3490 3620 3750	8410 8730 9060 9380	'	10010 10370 10730	8680 9080
084 088 092 096	33,2 34,0 34,7 35,5	2890 3020 3140 3260	7240 7540 7840 8140	3450 3580 3720 3860	8620 8960 9300 9640	5200 5490 5780 6070	3340 3480 3620 3770	8350 8700 9060 9410	3960 4120 4270 4430	9890 10290 10690 11080	7630 8050 8480	3920 4090 4260 4430	9800 10220 10650	4630 4820 5010	11570 12040 12510 12990	10620 11180
0,100 105 110 115 120	36,2 37,1 38,0 38,8 39,7	3380 3530 3670 3820 3970	8440 8810 9180 9550 9920	3990 4160 4320 4490 4650	9980 10390 10800 11220 11630	6370 6760 7160 7560 7960	3910 4080 4260 4430 4610	9770 10200 10640 11080	4590 4790 4980 5180 5370	11480 11970 12450 12940 13420	9920	4600 4810 5020 5220 5430	11490 12020 12540 13060 13580	5380 5610 5840 6070 6300	13460 14030 14610 15180 15760	
0,125 130 135 140 145	40,5 41,3 42,1 42,8 43,6	4120 4270 4410 4561 4710	10290 10660 11030 11400 11770	4820 4980 5150 5310 5480	12040 12460 12870 13280 13690	8360 8760 9160 9560 9950	4780 4950 5130 5300 5480	11950 12380 12820 13260 13690	5560 5760 5950 6150 6340	13910	12260 12840 13430 14010	5640 5850 6060 6270 6480	14100 14630 15150	6530 6760 6990 7220	16340 16910 17490 18060 18640	16160 16930 17700 18470
0,150 155 160 165 170	44,4 45,1 45,8 46,5 47,2	4860 5000 5150 5290	12140 12510 12870 13230	5640 5800 5970 6130 6290	14110 14510 14910 15310	10350	5650 5820 6000 6170	14130 14560 14990 15420 15850	6530 6720 6910 7100	16330 16800 17280 17750	15180 15810 16430 17050	6680 6890 7100 7300	16710 17220 17740 18250	7450 7690 7910 8140 8370	19220 19780 20350 20910	20010 20840 21660 22480
0,175 180 185 190 195	47,9 48,6 49,3 49,9 50,6	5440 5580 5730 5870 6020 6160	13590 13960 14320 14680 15050 15410		16120 16520 16920 17320	12480 12900 13330 13750 14180	6510 6680 6860 7030 7200	16280 16700 17130 17560	7670 7860 8040	18690 19170 19640	17680 18300 18930 19550 20170 20800	7920 8130	20310 20830	8820 9040 9270 9500	22040 22600 23170 23730	24950
0,200 205 210 215 220	51,2 51,8 52,5 53,1 53,7	6310 6450 6600 6740 6890	15770 16130 16490 16850 17210	7250 7410 7570 7730 7880	18520 18920 19310	14610 15070 15530 15990 16450	7370 7540 7710 7880 8050	18420 18840 19270 19690 20120	8420 8610 8800 8990	21060 21530 21990 22460		8740 8950 9150 9350	21850 22360 22870 23380	, ,	24860 25410 25970 26520	28240 29130 30020 30910
0,225 230 235 240 245	54,3 54,9 55,8 56,1 56,1	7030 7170 7320 7460 7610	17570 17930 18290 18650 19010	8040 8200 8360 8520 8670	20890	17370 17830 18290	8220 8390 8560 8730 8900	20540 20970 21390 21820 22240	9360 9550 9730 9920	23390 23860 24320 24790	24800 25470 26150 26820 27500	9760 9970 10170 10370	24400 24910 25420 25930	11050 11270 11500 11720	27640 28190 28750 20300	32690 33580 34470 35360
0,250	57 ₁ 3	7750	19370	8830	22080	19210	9070				28170					

Anhang.

Fortsetzung.

Wirksame Kolbenfäche	Kolben- Durchmesser			baute l	_			elstark für 5 b	· .	_	_		kräftig für 7 bi	_		
Wirksame	Kolben- urchmes	E	Beiläufig	er Prei	5	Beiläuf.	I	Beiläufig	er Prei	is	Beiläuf,	1	Beiläufig	er Prei	s	Beiläuf.
Koll	Dur.	gewöhnl (ohne	. Masch. Hemd)	mit Präc		Gewicht gewöhn.	gewöhni (ohne	. Masch. Hemd)	mit Präe	c. Steue- . Hemd	Gewicht gewöhn.	gewöhn (ohne	l Masch. Hemd)		c. Steue- . Hemd	Gewicht gewöhn.
		Gulden	Francs	Gulden	Francs	Masch. (ohne	Gulden	Francs	Gulden	Francs	Masch. (ohne	Gulden	Francs	Gulden	Francs	Masch. (ohne
O Qu.Met.	D Centm.	4 2 Mk. = 1/10 Liv.	A 1/4 Rubei	à 23 Mk. = ½, Liv.	à ¾ Rubel	Hemd) Kgr.	2 2 Mk. = 1/10 Liv.	À 1/4 Rubel	à 2 Mk. = 1/10 Liv.	A 1/4 Rubel	Hemd) Kgr.	\$ 2 Mk. = 1/10 Liv.	A 1/4 Rubel	à 2 Mk. = 1/10 Liv.	A 1/4 Rubel	Hemd) Kgr.
0,250	57,3	7750	19370	8830	22080		9070	22670	10290	25720	-	10780	26960		30420	<u>ا</u> ا
255	57,8	7920	19810	9030	22580	19630	9280	23190	10530	26310	28870	1 103 0	27580	12450	31110	38100
260 265	58,4 59,0	8100 8280	20260 20700	9240 9440	23600	20050 20470	9490 9700	24230	10760	26910 27500	30260	11280 115 <u>3</u> 0	28820		31810	40040
270 0.275	59,5 60.1	8460	21150	9640	٠. ا	20900	9900		11240	28090		11780		13290	33210	
280	60,6	8640 8810	21590 22040	9850 10050	25120	21320 21740	10110		11470 11710	28680 29270		12020 12270		135 7 0 13850	33910 34610	42950
285 290	61,1 61,7	9990 9170	22480 22930	10250 10450		22160 22580	10531		11950	29870 30460		12520 12770		14130 14410	35310 36010	
295	62,3	9350	23370	10660		23010	10950	ا خا	12420	31050	34430	13020		14690	3671 0	45860
0,300 310	62,7 63,8	9 53 0 98 70	23820 24680	10860 11250		23430 24270	11150		12660	31640 32780		13260		14960 15500	37410 38760	
320	64,8	10220	25540	11650	29110	25120	11960	29900	13570	33920	37660	14220	35550	16040	40110	50210
330 340	65,8 66,8	10560	26400 27260	12040 12430		259 6 0 268 0 0	12360 12760		14020 14480	35060 36200		14700 15180		16580 17120	41460 42810	
0,350	67,7	11250	28110	12820		27650	13160		14940	37340		15650	39140		44150	
360 370	68,1 69,7	11590	28970 29830	13210 13610		28490 29340	13570	33920 349 3 0	15390 15850	38480 39 63 0		16130 1 6 610	40340 41530	18200 18740	45500 46850	58660
380 390	70,6 71,5	12280 12620	30690 31550	14 0 00 14390		30180 31020	14370	35930 36940	16300	40770 41910		17090 17570		19280 19820	48200 49550	
0,400	72,4	12960	32410	14780		31870	15180	37940		43050	1	18050		20360	50900	63730
410 420	73,3 74.2	13310 13660	33280	15180 15580		32760 33660	15590 16000		17680 18150	44210 45380		18530		20910 21460	52280 53650	
430	75,1	14010	35040	15980	39940	34550	16410	41020	18620	46540	51830	19510	48780	22010	55030	69110
440 0.450	76,0	14360		16380 16780		354 5 0 36350	16820	42040	19080	47700		20000	-	22560 23110	57780	1 1
460	77,7	15060	37660	17180	42940	37240	17640	44100	20010	50030	55860	20970	52440	23670	59160	74490
470 480	78,5 79,3	15410	38540 39420	17580 17980		38140 39030	18050 18460	45120 46150	20480	51200 52360		21460 21950		24220 24770	60530	
490	80,3	16110		18380		39930	18870		21410	53520		22440	ł ⁻	25320	63290	
0,500 510	81,0 81,8	16470 16820	41170 42060	18770		40830 41760	19280 19700	48200	21870 22350	54680 55870	62640	22930 23420		25870 26430	64660 66060	- 1
520 530	82,s 83,4	17180 17540	429 6 0 43850	19590		42690 43610	20110 20532		22820 23300	57060 58240	64030	23920 24420	1 5 '	26990 27550	67470 68870	
540	84,2	17900	44740	20400		44540	20950		23770	59430		24910	62290	28110	70270	
0,550 560	84,9 85,7	18 25 0 18610	45640 46530	20810 21220		45470 46400	21370 21790	53430	24250 24720	60610 61800		25410 25910		28670 29230	71680 73080	
570	86,5	18970	47420	21620	54060	47330	22200	55520	25200	62990	70990	26410	66010	29790	74480	94650
580 590	87,2 88,0	19320 19680	48310 49210	22030 22440		48250 49180	22620 23040		25670 26150	64170 65360		26900 27400		30350 30910	75880 77290	
0,600	88.7	20040	50100	22840	57110	50110			26620		75170			31470		100220
620 640	91,5	21520	53810	23690 24540	61340	52070 54040	25200	63000	27610 28590	6901 0 71480	81050	28930 2997 0	74910	32640 33810		104150 108070
660 680	93,0 94,4	22270	55670	25380 26230	63460	56000 57060		65170	29580 30560	73940 76410	84000 86040	31000 3 203 0	77500 80080	34970 36140		112000
0,700	95,8	23750	59380		67690	59930	27810		31550	78870		33060	82670	37300	93260	119850
720 740	97,2	24490	61240	27920 28770	69810	61890 63850			32540 33520	81340	92830 95 7 70	34100		38470 39 64 0		123770 127700
760	99,8	25980	64950	29610	74040	65810	30410	76040	34510	86270	98720	36160	90420	40800	102010	131620
780 0.800	101, ₁ 102, ₄	26720 27460	66800 68660	30460 31310		67770 69740	31280		35490 36480		101660 1046 0 0					1 35550 1 39470
820	103,7	28230	70590	32190	80460	71820	33050	82630	37500	93760	107730	39310	98260	44340	110860	143640
840 860	105,0 106,3	29000 29770	72510 74440		84850	73910 75990	34860	87150	38530 39550	98870	113090	41450	103630	46760	116910	147810 151990
880	107,4	30540	76360	34820	87050	78080	35760	89400	40570	101430	117120	42520	106310	4797°	119940	156160
0,900 920	108,s 109,s			35700 36580		80170 82250		03010	42620	106550	123370	44670	111670	50390	125990	160330 164500
940 960	111,0		82140	37450	93630	84340 86420	38470	96170	43640	100110	126500	45740	114350	51600	129010	172840 172840
980	113,4	34390	85990	39210	98020	88510	40270	10 068 0	45690	114220	132760	47880	119710	54020	1 35060	177010
1.000	114,5	35170														

Uebersicht des Dampf-Consums nebst der Leistung der "gewöhnlichen" Dampfmaschinen (Condensations-Maschinen mit Dampfhemd, Zweicylinder-Maschinen mit Receiver vorausgesetzt) bei den (beiläufig)

ns-Maschinen mit Dampfhemd, Zweicylinder-Maschinen mit Receiver vorausgesetzt) bei den (beiläufig besten normalen Füllungen und bei dem mittleren Hubverhältnisse $\frac{I}{D} = 2$.

1			7				1	gen u		1	-				l	υ		1			
Abs	, Ad	m. Sp. ø :	= 8	3	4	5	6	7	9	3	4	5	6	7	9	3	4	5	6	7	9
Wirksame Kolbenfläche	Wolbendurchmesser	d {Cou Exp d {I C d 2 C	. 0,! d. 0,:	5 20 In	0,333 0,15 0,125 dic. I	0,4 0,333 0,125 0,10	0,333 0,3 0,125 0,10 g N _i i	0,25	0,3 0,20 0,10 0,07	0,7 0,5 0,20 ·	0,5 0,333 0,15 0,125 Damp	0,4 0,333 0,125 0,10 f-Con lk. u.	0,333 0,3 0,125 0,10 sum	0,333 0,25 0,10 0,07 C, pro	0,3 0,20 0,10 0,07	0,7 0,5 0,20 ·	0,5 0,333 0,15 0,125	0,4 0,333 0,125 0,10 eistun	0,333 0,3 0,125 0,10	0,10	0,20 0,10 0,07
qm	cm		- I'P	-	1 111	120100	.ngcsc		-6	(Dei	aer n	olden	gesch	. c in .	MLet.)	(þ.o	1	1	III CS		- GR.
0,030	20	Course (Course) A Exp in 1 C 2 C). I 5	5,1 5,3 5,5	7,2 6,5 6,3	8,4 9,2 7,2	9,3 11,2 8,8	11,6 12,2 9,0	14.7	31,1 27.6	1,05 25,3 22,1 15,0	1,18 22,1 19,0 13,6	1,29 20,0 17,1 12,9	1,40 18,5 15,8 11,8	1,58 16,8 13,8 10,6	4,3 3,7 3,4	5,2 4,6 4,1	6,1 6,8 4,8	6,8 8,4 6,1	9,2	11,4 11,2 8,6
0,040	23	Cou Exp d (I C 2 C	vl. 7	3,1 7,1 7,3	9,6 8,6 8,4	11,2 12,3 9,6	12,4 14,9 11,8	15,5 16,3 12,1	19,6		1,10	1,23	1,34	1,46	1,65	5,9 5,0 4,7	7,1 6,3 5,6	8,3 9,3 6,5		11,9 12,5 8,4	15,5 15,2 11,4
0,050	26	Cot Cot Exp Cot Exp Cot		5,9	10,8	15,4	15,4 18,6 14,7	19,4 20,4 15,1	25,0 24,4 19,8		1,14	1,27	1,39	1,51	1,71	7,5 6,4 6,0	9,1 8,0 7,1	11,8		15,8	19,6 19,1 14,5
0,065	29	d Cook Exp d I C	= il. 13 b. 11 yl. 11	3,1 1,5 1,9	13,7	15,6	19,1	25,2 26,5 19,6 13,4	25,8	15,4	1,18 23,6 20,3 13,4 11,3	17,6	18,8 16,1 11,6	14,7	10,2		10,6	13,9 15,6 11,0 8,0	19,0	19,8 20,9 14,2 9,0	25,9 25,2 19,2 12,5
0,080	<i>3</i> 2	l c	= il. 16	4,2	17,3 16,8	22,3 24,6 19,2 14,8	24,7 29,8 23,5 17,9	31,0 32,6 24,1 16,5	31,7	:	1,82		1,49	' ·	1,83	12,3 10,7 10,2	13,2	17,3 19,3 13,8 10,1	23,7 17,3		32,1 31,3 24,0 15,7
0,100	<i>36</i>	Gi Con Exp di Exp di Con 2 Con	= 1l. 20 0. 17 yl. 18 yl. 18	7,7 8,3	24,2 21,6 21,0 16,8	27,8 30,8 24,0 18,5	30,9 37,3 29,4 22,4	38,8 40,7 30,2 20,6	39,6	:	1,27	1,42	1,56	1,69	1,91	13,5	15,2	24,5	29,9 22,1	32,8 22,6	40,6 39,6 30,4 19,9
0,125	4 0	Con Exp id (I C	J. Z.	4,2	26,3	30,0	40,0	37.7	01,0	27,8 24,3 14,0	22,5 19,2	19,7 16,8	10,9	16,7 14,0 10,2	15,1 12,4 9,6	19,8 17,2 16.6	19,4	31,0	28,0	28,7	51,3 50,1 38,5 25,3
0,150	44		. 126	0,2 6,6 7,4	32,4 31,6	36,0	46,3 55,9 44,1 33,6	58,2 61,0 45,2 30,9	73,3 59,4	:	1,37	1,53	1,68	1,82	s,06	24,0 20,9 20,2	29,0 25,7 23,5 18,1	37,6 27,2	45,8	47,7 50,2 34,8 22,4	62,0 60,6 46,6 30,7
0,200	51		= ıl. 40 o. 35 yl. 36	5,5 ¦	43,2 42,1	55,7 61,6 48,0 36,9	74,6 58,8	77,6 81,4 60,3 41,2	97.7 79.2	13,4	18,7	11,0	14,8	13,6	12,1	28,3 27,5	39,3 34,8 32,1 24,7	37,0	50,7 62,0 46,1 33,9	64,4 67,8 47,2 30,5	83,8 81,8 63,2 41,8
0,250	57	Signal Control	yl. 44	1,3	53,9 52,6 42,1	77,0	93,2 73,5	75.4	125 122 99,0 68,3	1,32	1,52	1,70	1,86	2,01	2,27	35,8 35,0	44,0 40,7	64,2 46,8	78,2 58,3	81,4 83,8 59,8 38,7	103 80,0

(Fortsetzung.)

										- 154					==			_			
Abs	. Ad	m. Sp.	p =	3	4	5	6	7	9	3	4	5	6	7	9	3	4	5	6	7	9
Wirksame Kolbenfläche	Kolbendurchmesser		Coul. Exp. Cyl. Cyl.	0,20	0,333 0,15	0,333 0,3	0,25 0,125	0,3 0,20	0,25 0,15 0,10	0,6 0,4 0,20	0,4 0,333 0,15 0,125	0,333 0,3 0,125 0,10	0,3 0,25 0,125 0,10	0,3 0,20 0,10 0,07	0,25 0,15 0,10 0,07	0,6 0,4 0,20	0,4 0,333	0,333 0,3 0,125	0,3 0,25 0,125		
O qm	D cm					istung Kolbe	•			indi	ic. Pfe	of-Con dk. u. olben	Stde	, in I	ζgτ.		tto-Le				
0,25	57	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	¢= Coul. Exp. 1 Cyl. 2 Cyl.	43,8 36,9 45,7		71,3 60,0	81,7. 73,5	75,4	100 99,0	1,32 26,1 22,9 13,1	1,5a 21,5 18,4 11,6 9,9	1,70 19,0 16,0 10,6 9,0	1,86 17,2 14,4 10,3 8,6	2,01 16,2 13,2 9,6 7,8	2,27 14,4 11,9 9,1 7,3	35,4 29,3 35,0	44,0	59,1 46,8	58,3	72,1 59,8	83,4 80,0
0,30	63	de	c == Coul. Exp. 1 Cyl. 2 Cyl.	52,6 44,3 54,8	64,7	85,5 72,0	88,2	1 0 4 90,5	126 120 119 81,9	1,37 • •	1,57	1,76 · ·	1,93	2,08	2,36	42,9 35,5 42,5		71,5 56,8	82,4 70,7	72,5	101
0,35	68	8	c = Coul. Exp. Cyl. Cyl.	61,4 51,7 64,0	75,5	84,0	114	121 106	147 140 139 95,6	1,4 s	1,62	1,82	2,00	2,15	2,44	50,5 41,8 50,1	62,6 58,2	66,6 84,0 66,9 49,7	96,8 83,2	85,3	118
0,40	72	8 { 1 } { 1 }	c= Coul, Exp. Cyl, Cyl,	70,1 59,1 73,1	86,3 84,2		131	138 121	168 160 159 109	1,46 25,4 22,3 12,7	1,67 21,2 17,8 11,2 9,5	1,87 18,5 15,5 10,3 8,7	2,06 16,7 13,9 10,0 8,3	15,8 13,0 9,3 7,6	2,51 14,1 11,5 8,9 7,1	58,0 48,1 57,7	63,0 72,0 67,0 51,9	77,0	95,7	118 98,1	144 136 131 86,9
0,45	77		c = Coul. Exp. Cyl. Cyl.	78,9 66,5 82,2	97,1	128	147 132	156	189 179 178 123	1,50	1,73	1,93	2,12	2,28	2,58	65,6 54,4 65,4	71,3 81,5 75,9 58,9	109 87,2	126 108	133	162 154 148 98,4
0,50	81	8 { 1 1 } 1 1 } 1 1 }	c = Coul. Exp. Cyl. Cyl.	87,7 73,9 91,4	105	143	163 147	173 151	210 199 198 137	1,54	1,78	1,98	2,17	2,34	2,65	73,3 60,7 73,1	79,6 90,9 84,8 65,8	122 97,4	140 121	149	181 172 165 110
0,60	89	8 { 1 } { 1 } { 2 }	c = Coul, Exp. Cyl, Cyl, Cyl	88.0	129 126	144	196 176	208 181	252 239 238 164	1,60 25,1 21,9 12,2	17,4	18,0 18,0 15,1 10,0 8,5	16,4 13,7 9,8 8,1	2,44 15,5 12,6 9,0 7,4	2,76 13,8 11,2 8,6 6,9	73.3	102	146	169 146	T	
0,70	96	{	Exp.	103 128	151 147	200 168	229 206	242 211	294 279 277 191	1,65	1,91	*,13	2,34	*,5*	•	85,9	112 128 120 93,4	172 138	166 198 171 127	209 175	255 242 233 155
0,80	102]		118 146	173 168	228 192	262 235	281 277 241 165	336 319 317 218	1,70	1,97	2,20	2,41	2,60		98,5 119	138	158	190 227 196 146	201	293 277 268 178
1,00	115]		148 183	216 210	285 240	327 294	346 302	420 399 396 273	1,78 24,5 21,3 11,8	2,06 20,1 17,0 10,5 8,9	2,30 17,7 14,7 9,8 8,2	2,52 15,9 13,4 9,4 7,9	2,72 15,1 12,3 8,8 7,2	3,08 I 3,4 I I,0 8,4 6,8	124 150	162 185 173 135		285 246	301	367 348 336 224

Vergleichende Uebersicht des Dampf-Consums der Auspuff-Maschinen aller Systeme.

(Nach den Regeln des "Practischen Theiles" des Hilfsbuches.)

a. Gewöhnliche Auspuff-Maschinen.

																	İ	
Hubverhältniss 1: D Eincylinder-Maschine 2:1			9 4					8 = 4					= 10					
(Zwercymager-Maschine 1,5) : Hochdruck-Cylinder I' : D' = 2 : 1	1/1	ָל.	ڙ	C'	່ວ	7	כ',	C,"	כ'ייי	c_i	7/1	ر;	",'2	3	೮	717	້	<u>.</u>
Eincyl. mit Coulisse	6 ,4	11,5	5,8	2,6	19,9	0,333	0'01	2'2	2,6	18,3	9,3	1'6	5,7	2,6	17,4			
Expans ohne Hemd	6,3	6'6	6,4	5,6	17,4	0,25	9'8	8,4	9'2	16,0	0,20	8'1	4,6	2,6	15,0		•	•
" mit "	6/3	96	4.7	2,6	6'91	0,25	83	4,5	2,6	15,4	0,20	7.5	4,3	26	14,4	•	•	
Zweicylinder (mit Expans.)			•	•			•	•	•	•	•	•	•		•		•	•
Eincyl. mit Coulisse	*	11,5	5,0	2.	18,7	0,333	10,0	4,9	2,2	17,1	6,3	1,6	6,4	2,2	16,2		•	•
France Cohne Hemd	6,0	6'6	4 2	2,2	16,3	0,25	8,6	1,1	2,2	14,9	0,30	8'1	4, I	2,2	1,11	•	•	•
mit mit "	6,0	9'6	0,4	2,2	8,61	0,25	8,3	3,9	2,2	14,4	06,0	7,5	3,7	2,2	13,4		•	
Zweicylinder (mit Expans.)			•			•	•	•		•	•	•	•		•		•	•
Eincyl. mit Coulisse	, ,	11,5	2,0	1'1	17,6	0,333	0'01	6,4	1,1	16,0	6,3	1'6	4,9	1,1	15,1		•	•
Frugne ohne Hemd	6,3	6'6	4,2	1,1	15,2	0,25	9'8	1,4	1,1	13,8	0,23	7.8	4,1	1,1	13,0		•	
" " " mit "	0,3	9,6	0,4	1,1	14,7	0,25	8,3	3,9	1,1	13,3	0,20	7.5	3,7	I,I	12,3		•	•
Zweicylinder (mit Expans.)	•	•	•			06/0	8,0	3,1	0,1	12,1	0,15	6′9	3,0	6'0	8′01	0,125	6,4	3,0
Eincyl. mit Coulisse	4,	11,5	- 0,4	6'0	16,4	0,333	0'01	4,0	6'0	14,9	6,3	1,6	3,9	6'0	13,9	•	•	•
Expans. chine Hemd	6,3	6'6	34	660	14,2	52'0	9′8	3,4	6'0	12,9	0,20	8'1	3,3	6'0	12,0		•	•
" mit "	6,3	9'6	3,2	6′0	13,7	0,25	8,3	3,1	6,0	12,3	0,20	7,5	3,1	6'0	11,5		•	•
Zweicylinder (mit Expans.)	•		•	•	•	0,20	8,0	2,6	8,0	11,3	0,15	6'9	4,	8,0	10,1	0,125	6,4	4,2
Eincyl, mit Coulisse	0,333	6'01	4,3	0,5	15,7	6,3	9'6	4,1	0,5	14,2	0,25	8,7	4,2	0,5	13,4	•	•	•
Expans ohne Hemd	52/5	2'6	3,6	0,5	13,8	06,20	8,4	3.4	5′0	12,3	6,15	9'/	3,3	5′0	11,4		•	•
" " " " " " " " " " " " " " " " " " "	0,25	9,3	3,3	0,5	13,1	0,20	8,0	3,2	0,5	11,7	0,15	1,1	3,1	5,0	10,7		•	•
Zweicylinder (mit Expans.)		•	•			0,15	8′′	5,6	4,0	6'01	0,125	8,9	2,4	4,0	9,6	01'0	6,3	2,6
Eincyl. mit Coulisse	0,333	6'01	3.7	6,4	15,0	6,3	9'6	3,6	4,0	13,6	0,25	8,7	3,6	4,0	12,7	•	•	
Fynane ohne Hemd	0,25	9,7	3,1	4,0	13,2	0,20	8,4	3,0	6,4	11,8	0,15	9'1	2,9	4,0	6'01	•	•	•
" " mit "	0,25	9,3	2,9	0,4	12,6	0,20	8,0	2,8	4,0	11,2	0,15	1,1	2,7	4,0	10,2	•	•	•
Zweicylinder (mit Expans.)	•	•	•		•	0,15	8'.	2,3	4,0	10,5	0,125	8′9	2,1	0,3	8,8	0,10	6,3	2,1
Eincyl, mit Coulisse	0,333	6'01	3.7	0,3	14,9	6,3	9,6	3,6	0,3	13,5	0,25	8,7	3,6	0,3	12,6		•	•
Expans.	52'0	2'6	3,1	0,3	13,1	06'0	8,4	3,0	0,3	11,7	51,0	9'4	2,9	0,3	8'01	•	•	<u>.</u>
mit "	0,25	6,3	2,9	0,3	12,5	08'0	°, 8	8,2	0,3	11,1	0,15	1,7	2,7	0,3	10,1		•	
Zweicylinder (mit Expans.)	_	-					9	-	_			,	_					

. . . 4.

-
٠=
-
Ų
w
্ভ
7
•
┵.
E
3
5
=
9
2
•
•
•
U
-
u
-
4
×
u
•
ď
Ε
=
5
ä
=
ó
U
.7
=
c.
=
F
Ç
С.
_

									b.	Ex	act	e A	uspi	aff-N	[a<	chir	en.												
	ਹ		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	3,5	•	•		8,9	•	•	•	8, 9,	•	•	•	8,3	•	•	•	3,2
	2,		•	•	•	•		•	•	•		•	6,6	•	•	•	4,0	•	•	•	0,2	•	•	•	0,2	•	•	•	0,1
81 = 18	ប៉		•	•			•	•					3,0	•	•	•	4,2	•	•	•	2,7	•	•	•	2,1	•	•	•	2,1
	ن		•	•		•	•				•		6,1			•	6,1	•	•	•	9'0	•	•		0,0	•	•	•	ο'9
	7,7		•							•			0,125				0,125	•			0,10				0,10	•			0,10
	Ü	14,5	12,9	6/11		13,6	12,1	11,2	•	18,1	11,6	10,6	10,1	12,2	10,8	10,0	9,4	11,9	10,4	8,8	9,1	11,2	0,01	8,9	8,8	11,2	8'6	8,8	8,8
		1,3	1,3	1,3	•	1,1	1,1	1,1	•	9'0	90	9,0	٥,5	0,5	0,5	0,5	4 4	0,3	0,3	0,3	2,0	0,2	2,0	2,0	0,2	0,2	0,2	0,2	0,1
10		6,4	4,3	3,8	•	4,2	3,7	3,3	•	4,2	3.7	3,3.	3,0	3,4	3,1	27	4,4	3.7	3 1	2,7	2,4	3,1	2,7	2,3	2,1	3,1	2,7	2,3	2,1
	ڗ	8,3	7,3	8'9	•	8,3	7.3	8′9	•	8,3	7,3	 89	9'9	8,3	7,3	8′9	9′9	6'1	1,1	6,4	6,5	7,9	1'1	6,4	6,5	6'2	1'1	6,4	6 5
	77	6,3	08'0	8,	•	6,3	0,30	06,0	•	., 6,3	0,20	0,20	0,15	o,3	0,30	0,20	\$1,0	0,25	\$1,0	6,15	0,125	0,25	0,15	0,15	0,125	58'0	0,15	0,15	0,125
	ŭ	15,4	13,8	8,2		14,6	13,0	12,1	•	14,1	12,5	1,5	•	18, g	11,7		9,01	12,7	11,3		10,4	15,1	8′01	6,6	0,0	12,1	10,8	8'6	6,6
	" ''	1,3	1,3	1,3	•	1,1	1,1	1,1	•	9'0	9,0	9,0	•	5,0	0,5	0,5	4,0	0,3	0,3	0,3	2,0	2,0	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,1
8 0	د'"	6.4	4,4	3,9	•	4.3	3,8	3,4	•	4,3	3,8	3,4	•	3,5	3,1	2,8	2,6	3,6	3,2	8,2	2,6	3,1	2,7	4,	2,3	3,1	2,7	4,4	2,3
	ני	- 2'6	8,1	9'4	•	9.5	8,1	9'4	•	9,2	8,1	9''	•	2,6	8,1	9'4	7.7	 80 80	7,9	7.3	7.5	80	6'1	7,3	7,5	8,8	6′2	7,3	7,5
8=4	7/2	0,333	Şî Sî	0,85	<u> </u>	0,333	58,0	28,0		0,333	0,85	0,25	0,20	0,333	0,25	0,25	0,20	6,3	0,20	0,20	\$1,0	0,3	0,20	0,20	0,15	6,3	08,0	08,0	\$1,0
	ੱ	17,4	8,0	14,2	•	16,2	14,4	3,5	•	15,7	18,9	13,0	·	14,7		2,2	·	14,2	8,21	, 8,1	•	13,6	ੈ ਨ'ਨ।	11,3	Ť	13,6 -	12,2	., 8,E	•
ľ		1,3	1,3	1,3	•				•	0,6	9'0	9′0	•	0,5	0,5	0,5	•	0,3	0,3	0,3	•	0,2	0,2	0,2	•	0,2	0,2	0,2	-
9 1	;;	5,4	9,4	4,0	•	4 4	39	3,5	•	4,4	3,9	3,5	•	3.5	3,2	8,2	•	3,8	3,3	2,9	•	3,3	8,8	2,5	•	3,3	8,2	2,5	•
-	ن	10,7	4,6	6,8	•	10,7	9,4		•	10,7	4,6	8,9	•	10,7	4,6		•	1,01	2,6	—	•	1,01	2'6			1,01	2′6		•
	77	_			•	0,4 I			•	*		0,3	•				•	o,333 I	0,95	0,25	•	0,333	0,25	0,25		o,333 I		0,25	
	ł		md 0,3	۰,	•	•	md %3	, 0,3	•	<u>.</u>	md o,3	<u>.</u>	•	•	md o,3		•	•	pm ,		•	•	- pm		•	•	md o,	<u>.</u>	•
Hubverhältniss 4: D { Eincylinder-Maschine 3:1	Zweicylinder-Maschine 1,8 Hochdruck-Cylinder $l':D'=9:1$	Eincyl, mit Coulisse		" " Expans. (mit "	Zweicylinder (mit Expans.) .	(Eincyl. mit Coulisse	France opine Hemd		(Zweicylinder (mit Expans.) .	[Eincyl. mit Coulisse		, " LaPaus. mit	(Zweicylinder (mit Expans.) .	(Eincyl. mit Coulisse			(Zweicylinder (mit Expans.) .	Eincyl. mit Coulisse	Gobne Hemd	mit "	[Zweicylinder (mit Expans.) .	Eincyl. mit Coulisse	Fynana Cohne Hemd	" " mit "	(Zweicylinder (mit Expans.) .	(Eincyl, mit Coulisse,	O chne Hemd	·	(Zweicylinder (mit Expans.) .
Hubverhält	Н		$N_i = 10$	c = 1,5 m			$N_i = 10$	c=2 m			$N_i = 50$	c = 2 m			$N_{i} = 50$	o II 3 II			$N_{\rm i} = 250$	E 2 = 3			$N_{i} = 250$	c == 4 m			$N_i = 1000$	c == 4 m	

Vergleichende Uebersicht des Dampf-Consums der Condens.-Maschinen aller Systeme.

(Nach den Regeln des "Practischen Theiles" des Hilfsbuches.)

									a.	Gew	7öhr	lic	he	Con	den	sN	fasc	hin	en.											
		o,		(.)	•	•				•			•	2'9		•	•	6,1	•	•	•	ē,	•	•	•	5,3	•	•	•	7,0
		C_{im}												8'0		•		90	•			40			•	03		•		2,0
	p = 12	C'ii												61		•		1,5	•	•	•	1,4	•	•		1,3	•			1,3
	*	C;						•						4,0			•	0,4	•	•	•	37	•	•	•	37	•	•	•	3.7
		1,												50'0			•	50'0		•	•	Po'0				100				
		Ö		>•									8'2	6'9		•	7,2	6,4	•	•	8,9	5,9	•	•	6,4	5,6		•	6,3	5,5
		C_i^{m}		•	•								0,1	8,0		•	8,0	9'0	•	•	4,0	4,0	•	•	4,0	0,3	•		0,2	0,2
	b = 10	C'											2,4	6'1		•	1,9	9′1	•	•	2,0	1,5	•	•	1,7	1,3	•	•	1,7	1,3
	1	C_i		•									4,5	4,2		•	4,5	4,2		•	4.3	0.4	•	•	4,3	0,4	•	•	4,3	0,4
نہ		1/1	•										80'0	90'0		•	80,0	90,0	•	•	0,07	50'0	•		0,07	0,05	•		10'0	50'0
chiner		c_i	13,2	12,0			12,3	1,1			11,2	0,01	8,3		10,3	9,2	9′2	6,7	8,6	8,5	1'2	6,3	9,3	8,1	6,7	6,0	8,8	8,0	9,9	6,9
Dampf-Consum gewöhnl. CondensMaschinen.		C,''''	2,6	2,6			2,2	2,2			1,1	1,1	0,1		6,0	6′0	8,0	9,0	0,5	6,5	0,4	0 4	- 4,0	0.4	6,4	0.3	0,3	6,3	0,2	0,2
ndens	8 = 4	C;"	4 2	3,5			3,7	3,0			3,7	3,0	2,4		3,0	2,4	2,0	9'1	3,0	2,3	6'1	9′1	2,6	2,0	1,7	1,4	2,6	2.0	1,7	1,4
.i. Q	,	C,	6,4	6,5			6,4	6,5			6,4	6'5	6.4		6,4	5.9	6'4	4,5	6,3	5.7	4.7	43	6.3	5.7	4 7	4.3	6,3	5.7	4.7	4,3
wöhı		1,	0,125	0,125			0,125	0,125			0,125	0,125	0,10	1000	0,125	0,125	0,10	0,07	0,10	0,10	80,0	90,0	01,0	0,10	80,0	90,0	01,0	0,10	80,0	90'0
nm g		o'	13,7	12,6			12,7	11,7		•	9′11	9'01	6,8		10,7	8,6	2,8		10,1	9,1	9'2		9'6	8,7	3'2	•	9,5	8,6	7,1	<u> </u>
f-Cons		C,"	2,6	2,6			2,2	2,2			1,1	1,1	6'0		6'0	6'0	8,0		0,5	5'0	4,0	•	4.0	0.4	0,3	•	0,3	0,3	0,2	•
Damp	9 = 4	1.5	4,3	3,6			3,7	3,1			3.7	3,1	2,5		3,0	2 5	2,0		3,0	2,4	0,0	•	2,6	2,1	1,7	•	2,6	2,1	1,7	•
	1	C';	8'9	6,4			8'9	6,4			8'9	6,4	5,5		8'9	6,4	5,5	•	9'9	6,2	5.2	•	9'9	6,2	5,2	•	9'9	6,2	5,2	•
		1/7	\$1,0	6,15	•		0,15	6,15			0,15	0,15	0,125		0,15	0,15	0 125		0,125	0,125	01,0		0,125	0,125	01,10		0,125	0,125	0,10	•
	Eincylinder-Maschine 2:1 Eubverhältniss 1: D Zweicylinder-Maschine 1,5:1	_	(c)	$N_i = 10$ Eincyl, with mit	c = 1,5 m Zweicylinder-Masch	Dreicylinder-Masch	Final Mach	$N_i = 10$ mit "	c=2 m Zweicylinder-Masch	Dreicylinder-Masch	(Rincyl Masch) ohne Hemd .		c = 2 m Zweicylinder-Masch	Dreicylinder-Masch	(Ringul Mosch) ohne Hemd	$N_i = 50$ mit "	c-3 m Zweicylinder-Masch.	Dreicylinder-Masch	(Rincyl Masch) ohne Hemd .	$N_i = 250$ mit "	c=3 m Zweicylinder-Masch	Dreicylinder-Masch	Einen Masch ohne Hemd .	$N_i = 250$ mit "	c=4 m Zweicylinder-Masch	Dreicylinder-Masch	Kingy - Masch ohne Hemd .	., mit mit	c = 4 m Zweicylinder-Masch	Ureicylinder-Masch

fnen.
Masch
lens
ů S
xacter
onsum e
Jampf-C
Η.

									b .	EX	cte	Сс	nde	ns	Mas		hen.												
	o"	·	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	6,3	•	•	•	8/9	•	•	•	 6	·	·	•	5,1	•		•	5,1
	·."	٠	•			•		•	•	•	•	•	0 ,4		•	•	0,3	•	•	•	0,2	•	•	•	0,2	•	•	•	0,1
11 = 1	<i>c</i> '.		•	•	•	•	•	•	•	•	•		6′1	•	•	•	1,5	•	•		4	•	•	•	1,3	•	•	•	1,3
	'5'		•	•		•		•	•	•	•	•	4,0	•	•	•	0,4	•	•	•	3,7	•	•	•	3,7	•	•	•	3.7
name a	7 / 7		•	•	•	•	•	•	•	•	•		0,.5	•	•		900	•	•	•	9,04	•	•	•	ą,	•	•		, 0,0
	ິວ		•	•	•	•	•	•	•		•	1'2	9	•	•	9′9	6,1	•	•	6,4	2,7	•	•	6,0	5,5	•	•	6,0	5,4
	C,'''		•	•	•	•		•	•	•	•	0,5	0 4	•	•	0,4	0,3	•	•	0,2	0,2	•	•	2,0	0,2	•	•	1'0	0,1
b == 10	C_l "		•	•	•	•	•	•	•	•	•	2,1	6′1	•	•	1,7	9'1	•	•	8′1	1,5	•	•	1,5	1,3	•	•	1,5	1,3
	c_i	•	•	•		•	•	•	•	•	•	4 5	4 2	•	•	4,5	4,2	•	•	4.4	4,0	•	•	4.4	4,0	•	•	4,4	4,0
	1/1		•	•						•	•	80,0	90'0		•	80,0	90'0		•	20'0	50'0	•	•	70,0	90'0		•	2010	0,05
	c_i	10,6	9 5,5	•	•	6'6	6,8	•	•	9,4	8,4	9'2	6,9	8,7	8,7	1'2	6,4	8 0	2,7	6,7	6,1	6′2	6,9	6,4	5,8	6'2	6,9	6,3	8,0
	C;"	1,3	1,3		•	1,1	I,I	•		9'0	9,0	6,0	4,0	0,5	6,5	٥ 4	0,3	0.3	0,3	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0	2,0	0,2	1,0	0,1
<i>b</i> =8	<i>c</i> '"	3.7	3,0			3,2	2,6		•	3,2	2,6	2,2	2,0	2,6	2,1	8,1	9′1	9,2	2,1	8,1	9'1	2,3	8,1	1,5	4,1	2,3	8′1	1.5	4.1
	<i>c</i> ;	9′5	5,2	•	•	5,6	5,2	•	•	5,6	5,2	6,4	4.5	5,6	5,2	4,9	4,5	5,4	4,9	4.7	4,3	5,4	4,9	4,7	4,3	4,5	4,9	4.7	4,3
	7/1	0,125	0,125		•	0,125	0,125		•	0,125	0,125	0,10	0 07	0,125	0 125	0,10	100	0,10	0,10	80,0	90,0	0,10	01,0	80/0	90'0	0,10	0,13	80,0	93,0
	C,	1,11	2,01	•	•	10,3	9 5	•	•	8'6	9,0	& 2,0	•	9,1	8,4	2'2	•	œ re	8′2	8,7	•	8,8	2,5	6,9		& EŽ	7,4	8,9	$\overline{\cdot}$
	<i>c</i> ;′′	1,3	1,3		•	1,1	1,1	•	•	9'0	9′0	6,5		0,5	6,5	4,0	•	0,3	0,3	0,2		0,2	0,2	2,0		2,0	0,2	0,1	•
9 = 0	,'.	3,8	3,2		•	3,2	2,7	•	•	3,2	2,7	2,3	•	2,6	2,2	8,1	•	2,4	4	8,1	•	2,3	6'1	1,5	•	2,3	6′1	1,5	•
	ڗؙ	0'9	5,7		•	0,9	5,7		•	0'9	5,7	5,5		0'9	2,7	5,5	•	5,8	5,4	5,2	•	8,5	5,4	5,2	•	8,8	5,4	5,2	•
	1/1	0,15	0,15	•	•	0,15	0,15	•	•	0,15	0,15	0,125	•	0,15	0,15	0,125	•	0,125	0,125	0,10	•	0,125	0,125	0,10	•	0,125	0,125	0,10	•
Eincylinder-Maschine 2:1 Hubverhältniss I:D Zweicylinder-Maschine 1,5:1	Dreicylinder-Maschine 1:1 Hochdruck-Cylinder $I:D=9.1$	EincylMasch,	$N_i = 10$ mit "	_	Ureicylinder-Masch.	Fincyl-Masch ohne Hemd .		c=2 m Zweicylinder-Masch	Dreicylinder-Masch.	Fincel Meach ohne Hemd .	N, = 50	c=2 m Zweicylinder-Masch	Dreicylinder-Masch	Fincyl-Masch ohne Hemd .	$\overline{}$	c=3m Zweicylinder-Masch	Dreicylinder-Masch	Eincyl-Masch ohne Hemd .	~	c=3m Zweicylinder-Masch	Dreicylinder-Masch	Eincyl-Masch ohne Hemd .	~	c=4m Zweicylinder-Masch	Dreicylinder-Masch	Fincyl-Masch ohne Hemd .	<u> </u>	c=4m Zweicylinder-Masch,	Dreicylinder-Masch

Vergleichende Tabelle über die Grenzen des Dampf-Consums C_i (pro indic. Pfdk. u. Stde.) für alle Maschinen-Gattungen

im Mittel der Angaben des Pract. und des Theoret. Theiles des Hilfsbuches.

A. Maschinen mit Auspuff.

			1	Eincyl	inder-Maschine	n		z	weicylinder-
Hubver- EincylM		mi	t Coulissen-		mit Expans	sSteu	ieriing	1	Maschinen nit Expans
Hochdruck-Cy			Steuerung	ohn	e Dampfhemd	mit	Dampfhemd		Steuerung)
		$\frac{l_t}{l}$	C,	$\frac{l_i}{l}$	C,	$\frac{l_i}{l}$	C,	$\frac{l_t}{l}$	C_i
	(p = 6 Atm.	0,4	19,3 bis 17,2	0,3	17,2 bis 15,3	0,3	16,3 bis 14,0		
$N_i = 10$ Pfdk.	p = 8 "	0,333	17,9 " 15,5	0,25	15,9 ,, 13,9	0,25	14,8 ,, 12,5		
c = 1,5 m	p=10 "	0,3	17,0 ,, 14.7	0,20	15,1 , 132	0,20	13,9 , 11,6	·	
	$0 \neq = 12 "$.	•	٠	•	٠	•	·	
	p = 6 Atm.	0,4	18,2 bis 16,2	0,3	16,2 bis 14,4	0,3	15,3 bis 13,3	١.	! .
$N_i = 10$ Pfdk.	p = 8 ,	0,333	16,8 ,, 14,6	0,25	14,9 ,, 13,1	0,25	13,9 ,, 11,8		
c=2 m	p=10 "	0,3	15,9 " 13,8	0,20	14,1 ,, 12,4	0,20	13,0 ,, 11,0		-
	p = 12 "	·						· .	•
	p = 6 Atm.	0,4	17,1 bis 15,6	0,3	15,1 bis 13,9	0,3	14,2 bis 12,8	١.	
N, = 50 Pfdk.	p=8 "	0,333	15,7 ,, 14,1	0,25	13,8 ,, 12,6	0,25	12,8 ., 11,3	0,23	11,8 bis 11,0
c=9 m	p=10 "	0,3	14,8 ,, 13,2	0,20	13,0 " 11,8	0,20	11,9 ,, 10,4	0,15	10,6 ,, 9,8
	p=12 "						•	0,125	10,0 ,, 9,2
	p = 6 Atm.	0,4	16,0 bis 14,6	0,3	14,1 bis 13,1	0,3	13,4 bis 12,0	١.	
$N_c = 50$ Pfdk.	p = 8 "	, ,	14,6 , 13,2	0,25	12,8 ,, 11,8	0,25	12,0 ,, 10,6	0,20	11,1 bis 10,4
c=3 m	p=10 ,	0,3	13,7 ,, 12,4	0,20	12,0 ,, 11,0	0,20	11,1 ,, 9,8	0,15	9,9 ,, 9.2
	p = 12 ,							0,125	9,3 ,, 8,6
	(p = 6 Atm.		15,3 bis 14,2	0,25	13,7 bis 12,8	0,25	12,8 bis 11,6	١.	!
N, = 250 Pfdk.	r = 8 ,	0,333	14,0 , 12,8	0,20	12,4 ,, 11,5	0,20	11,4 ,, 10,2	0,15	10,8 bis 10,3
$N_i = 250 \text{ Fide.}$	f = 0 , $f = 10 ,$	0,25	13,2 ,, 12,0	0,15	11,6 ., 10,8	0,15	10,4 ,, 9,3	0,125	9,6 ,, 9,0
	r=12 ",							0,10	9,1 ,, 8,6
			145 11		10 1 1		10.9 %	1	•
	p = 6 Atm.		14,7 bis 13,7	0,25	13,1 bis 12,3	0,25	12,3 bis 11,2 10,9 ,, 9,8	o,15	10,4 bis 9,9
$N_i = 250$ Pfdk.	$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0,3	12,5 , 11,5		11,0 , 10,2	0,15	10,0 ,, 9,0	0,125	9,2 , 8,7
k	$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$,.,		',		0,10	8,6 ,, 8,1
ľ	•				400				
ľ		l '	14,6 bis 13,6		13,0 bis 12,2	ľ	12,1 bis 11,1		109 1:0
$N_i = 1000 \text{ Pfdk.}$ $c = 4 \text{ m}$	p=8 .	0,3	13,2 ,, 12,1	0,23	11,7 ., 10,9	0,20	10,8 , 9,7 9,9 , 8,8		10,3 bis 9,8 9,1 , 8,7
c — • m	f = 10 , $ f = 12$	0,25	12,4 ,, 11,4	0,15	10,9 ,, 10,2	0,15	9,9 ,, 8,8	0,125	1
Į,	r = 12 ,	·	•			Ι΄		",	1

Die fettgedruckten Angaben von C_i in Kgr. gelten für "gewöhnliche" Maschinen, die daneben ("bis")
Dass die Differenz von C_i zwischen "gewöhnlich" und "exact" bei kleinen Maschinen überhaupt namhaft
merklich — bei kleinen Maschinen (pro Pfdk. u. Stde.) bedeutend ausgibt. (Siehe die beiden vorangehenden

B. Maschinen mit Condensation.

Hubver- Zweicyl,-M. $l: D = 1.5$		r-Maschinen	Zweicylinder-	Dreicylinder- Maschinen			
hältniss Dreicyl,-M. $l:D=1$	ne Dampfhemd	mit Dampfhemd	Maschinen				
Hochdruck-Cyl. $l':D'=2$	C,	$\left \frac{l_i}{l} \right C_l$	$\begin{vmatrix} l_i \\ l \end{vmatrix} = c_i$	$\left \frac{l_i}{l} \right C_i$			
p = 6 Atm.	1 ' '						
c = 1.5 m $p = 10 m$ $p = 10 m$	25 13,6 ,, 11,4	0,125 12,0 ,, 9,8					
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	5 12,9 bis 10,9	o,15 11,6 bis 9,7					
	25 12,6 ,, 10,6	0,125 11,2 ,, 9,2					
p=12 ,		. .					
$N_i = 50$ Pfdk. $p = 8$ " o.1	5 11,8 bis 10,3 25 11,6 ,, 10,1	o,15 10,6 bis 9,1	o,123 8,8 bis 8,2 o,10 8,2 ,, 7,6				
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$			0,08 7,7 ,, 7,2	0,06 6,9 ,, 6,5 0,05 6,6 ,, 6,2			
$N_{r} = 50 \text{ Pfdk.}$ $\begin{cases} p = 6 \text{ Atm.} \\ p = 8 \text{ "} \end{cases}$		o,15 9,7 bis 85	0,125 8,2 bis 7,7 0,10 7,6 ,, 7,1				
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$			0,08 7,1 ,, 6,7	0,06 6,4 , 6,1 0,05 6,1 , 5,8			
(p = 6 Atm. 0,1	25 10,4 bis 9,2	0,125 9,1 bis 8,1	o,10 7,6 bis 7,3				
$N_i = 250 \text{ Pfdk.}$ $p = 8$ " $p = 10$ " .	• 10,2 " 9,o	0,10 8,6 ,, 7,6	0,08 7,1 ,, 6,8 0,07 6,7 ,, 6,4	0,06 6,8 bis 6,1 0,05 6,0 ,, 5,8			
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	9,8 bis 8,8	o,125 8,7 bis 7,7	o,10 7,3 bis 7,0	o,o4 5,6 ,, 5,4			
i - 1	9,6 ,, 8,5	0,10 8,2 , 7,2	o,o8 6,8 ,, 6,5 o,o7 6,3 ,, 6,1	0,06 6,0 bis 5,9			
r = 12 ,				0,04 5,3 ,, 5,2			
$N_i = 1000 \text{ Pfdk.} \begin{cases} p = 6 \text{ Atm.} \\ p = 8 \text{ "} \end{cases}$		0,125 8,6 bis 7,6 0,10 8,1 ,, 7,2	o,10 7,1 bis 7,0 o,08 6,6 ,, 6,4				
$c = 4 \text{ m}$ $\begin{cases} p = 10 & \text{,} \\ p = 12 & \text{,} \end{cases}$			6,2 , 6,0	0,05 5,6 ,, 5,5 0,04 5,2 ,, 5 I			

angesetzten für "exacte" Maschinen. grösser ist, als bei grossen Maschinen, liegt vornehmlich in dem Dampflässigkeitsverlust, welcher — wenn überhaupt Tabellen.)

Zusatz

in Betreff des Einflusses der Dampfüberhitzung auf den Dampfconsum.

Die sämmtlichen Angaben über den Dampfconsum, namentlich auch über den "Abkühlungs-Verlust" gelten für gesättigten, eventuell mässig feuchten Dampf, mit welchem die Dampfmaschinen bisher vorwiegend gespeist werden.

Bei einer correct, dauerhaft und betriebssicher (etwa nach System Schwoerer od. dgl.) durchgeführten Ueberhitzung des Admissionsdampfes auf mehr als 200° bis über 250° Cels. kann der Dampfconsum wesentlich herabgemindert werden. Und zwar kann man annehmen, dass der Abkühlungs-Verlust C," je nach dem Grade der correcten Ueberhitzung um 33 bis 50 Procent kleiner ausfällt, als er sich nach dem Vorhergehenden (für gesättigten Admissionsdampf) mittelst der tabellarischen Angaben herausstellt. Ausserdem kommt hierbei der Dampfleitungs- als Condensations-Verlust nahe ganz in Wegfall, und ist lediglich ein etwaiger Dampflässigkeits-Verlust im Betrage von 2 bis höchstens $4\,^0/_0$ von C, (der Sicherheit wegen) in Rechnung zu bringen.

Die nachfolgende Tabelle ist mit der Annahme einer 50 % Ersparniss an dem Abkühlungs-Verlust C_i berechnet und zwar mit den vorhergehenden, für ganz exacte Maschinen angeführten Angaben. Dieselbe gibt sonach die äussersten Grenzen des Dampfverbrauches pro Pfdk. und Stunde (ohne Rücksicht auf den Leitungsverlust) an, welche sich nach unserer Darlegung als wohl erreichbar herausstellen, im Allgemeinen jedoch der Zukunft vorbehalten sind.

Anhang. 199

Minimal - Dampfconsum

exacter Condens.-Maschinen bei hoch überhitztem Admissionsdampfe (auf 250° C. oder mehr).

(Zukunfts - Tabelle.)

Hubver- EincylM. 1: D = 2	Eincylinder-Maschinen				Zweicylinder-		Dreicylinder-		
hältniss ZweicylM. $l: D = 1,5$ DreicylM. $l: D = 1$	ohn	ohne Hemd		Hemd	Ma	schinen	Maschinen		
Hochdruck-Cyl. $l':D'=2$	1,	Miņ. C_i	$\frac{l_i}{l}$	Min. C	<u>l,</u>	Min. C _i	$\frac{l_t}{l}$	Min. C	
$N_i = 10 \text{ Pfdk.}$ $\begin{cases} p = 6 \text{ Atm.} \\ r = 8 \end{cases}$	0,15	9,8 9,6	0,15 0,125	8,7 8,3				•	
c = 1.5 m $p = 10 ,$ $p = 12 ,$					•			•	
$N_i = 10 \text{ Pfdk.}$ $\begin{cases} p = 6 \text{ Atm.} \\ p = 8 \end{cases}$	0,15	9,3 9,1	0,15 0,125	8,3 7.9	•	•			
			•		•	•	•		
$N_{i} = 50 \text{ Pfdk},$ $p = 6 \text{ Atm.}$ $p = 8 ,$ $p = 10 ,$	0,15	8,8 8,5	0,15	7,8 7,3	0,125 0,10 0,08	7,1 6,5 6,1	0,07 0,06	5,9 5,6	
p = 12 , $p = 6 Atm.$	0,15	8,3	0,15	7,4	0,125	6,8	0,05	5,3	
$N_i = 50 \text{ Pfdk.}$ $p = 8 \text{ m}$ $p = 10 \text{ m}$ $p = 12 \text{ m}$	0,125	8,o	0,125	6,9	0,10	6,2 5,8 ·	0,07 0,06 0,05	5,6 5,3 5,0	
$N_i = 250 \text{ Pfdk.}$ $\begin{cases} p = 6 \text{ Atm.} \\ p = 8 \text{ ,} \\ p = 10 \text{ .} \end{cases}$	0,125	8,o 7,7	0,125	7,0 6,5	o,10 o,08	6,4 5,9	0,0 6	5,3	
c = 3 m $p = 10 m$ $p = 12 m$ $p = 6 Atm.$					•,•7	5,5	0,05	5,0 4,7	
$N_i = 250 \text{ Pfdk.}$ $p = 8$, $p = 10$,	0,125	7,8 7,5 ·	0,125 0,10	6,8 6,3 ·	0,08	6,2 5,7 5,3	0,06 0,05	5,2 4,9	
p = 12 , $p = 6 Atm.$	0,125	7,7	0,125	6,7	0,10	6,2	0,04	4,6	
$N_i = 1000 \text{ Pfdk.}$ $p = 8$ " $p = 10$ " $p = 12$ "	o,10	7,4	o,10	6,3	0,08	5,7 5,3	0,06 0,05 0,04	5,1 4,8 4,5	
- "									

Sämmtliche tabellarische Dampfverbrauchs-Angaben verstehen sich ohne den Leitungs-Verlust, welcher bei überhitztem Admissionsdampfe lediglich nur aus dem etwaigen Dampflässigkeits-Verluste der Leitung besteht.



Nachträgliche Zugabe

für alle Verbundmaschinen.

Einfache Darstellung über die practische Bestimmung der Cylinder-Volumenverhältnisse bei Maschinen mit zweimaliger und dreimaliger Expansion.

Das System der Verbundmaschinen hat den ursprünglichen und eigentlichen Zweck, die vortheilhafte sehr starke Expansion bei entsprechend hohen Dampfspannungen auf zwei oder mehrere Dampfcylinder zu vertheilen.

Bei der Durchführung dieses Principes erscheint vor Allem als naheliegend und natürlich die Anforderung, dass diese Vertheilung der Expansion auf die einzelnen Cylinder eine möglichst gleichmässige sei. Hierbei wird (ausser allem anderen) der Kolbendruck in den einzelnen Dampfcylindern, hiermit auch der Umfangsdruck in den einzelnen Kurbelkreisen innerhalb engerer Grenzen variabel sein, und wird demnach die Maschine gleichförmiger rotieren, als (unter sonst gleichen Umständen) bei jeder andern Vertheilung der Expansion. —

Bezeichnet nun bei einer Verbundmaschine mit zweimaliger Expansion

V das (gegebene) Volumen des Niederdruck-Cylinders,

1- die (gegebene) auf diesen Cylinder bezogene (reducierte) Füllung,

v das (zu bestimmende) Volumen des Hochdruck-Cylinders,

 $\frac{l_1'}{l'}$ die (zu bestimmende) Füllung dieses Hochdruck-Cylinders,

so ist für die gleichmässig zu vertheilende Expansion

$$\frac{v}{V} = \frac{l_1}{l'}$$

während unter allen Umständen

$$\frac{v}{v} \cdot \frac{l_1'}{l'} = \frac{l_1}{l}$$

Hieraus folgt für die Einzelfüllungen

$$\frac{v}{V} = \frac{l_1'}{l'} = \frac{l_1'}{l}$$

In ähnlicher Weise hat man für eine Verbundmaschine mit dreimaliger Expansion, wenn v_1 das Volumen des Hochdruck-Cylinders, v_2 das Volumen des Mitteldruck-Cylinders ist, und die übrigen Bezeichnungen $\left(V, \frac{l_1}{l} \text{ und } \frac{l_1'}{l'}\right)$ ungeändert bleiben, als Ausdruck für die gleichmässig zu vertheilende Expansion:

$$\frac{v_2}{V} = \frac{v_1}{v_2} = \frac{l_1'}{l'}$$

während unter allen Umständen

$$\frac{v_2}{V} \quad \frac{v_1}{v_2} \quad \frac{l_1'}{l'} = \frac{l_1}{l}$$

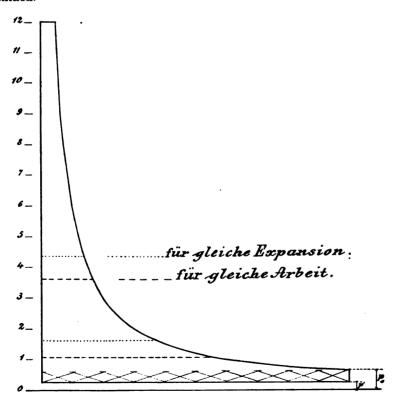
Hieraus folgt für die Einzelfüllungen

$$\frac{v_2}{V} = \frac{v_1}{v_2} = \frac{l_1'}{l'} = \sqrt[3]{\frac{l_1}{l}}$$

und sodann

$$\frac{v_1}{V} = \frac{v_1}{v_2} \cdot \frac{v_2}{V} = \sqrt[8]{\left(\frac{l_1}{l}\right)^2}$$

Die Ausdrücke für die gleichmässige Vertheilung der Expansion, bezw. für die Gleichheit der Füllung der einzelnen Cylinder sind somit naheliegend und einfach.



Ein zweites wesentliches Moment bildet bei den Verbundmaschinen die Vertheilung der Arbeit auf die einzelnen Dampfcylinder.

Hrabák, Hilfsbuch f. Dampfmasch.-Techn.

Bei einer jeden Verbundmaschine wird der untere Streifen der Diagramm-Fläche, dessen Höhe gleich ist dem Unterschiede zwischen der Expansions-Endspannung p_{\star} und der Ausströmungsspannung p', und welcher in vorstehender Figur diagonal gekreuzt ist, von dem Niederdruck-Cylinder in Anspruch genommen; um die ganze übrige Arbeitsfläche theilen sich bei gleichmässig vertheilter Expansion (vermöge der Mariotte'schen Linie als Expansions-Curve) die sämmtlichen Dampfcylinder einschliesslich des Niederdruck-Cylinders zu gleichen Antheilen, welcher letztere somit im Vergleiche mit jedem der vorgelegten Cylinder ein Plus an Leistung entwickelt, welches eben durch die Fläche des bezeichneten (gekreuzten) Streifens gegeben ist und desto grösser ausfällt, je grösser $p_{\star}-p'$, d. h. je kleiner die Totalexpansion ist.

Nur in dem idealen Falle, wenn man im Niederdruck-Cylinder bis zur Ausströmungsspannung (zu einer Spitze des Indicator-Diagramms) expandiert, wenn also $p_{\ell}-p'=0$ ist und der genannte Arbeitsstreifen in dem Diagramme verschwindet, bringt die gleichförmig vertheilte Expansion bezw. die gleiche Füllung zugleich die gleiche Arbeit der einzelnen Dampfcylinder mit sich, wie dies folgends noch deutlicher zum Vorschein kommen wird. Da nun in der Anwendung der Unterschied $p_{\ell}-p'$ mindestens 0,2 bis 0,4 Atm. beträgt, so wäre bei gleichmässig vertheilter Expansion die Arbeit des Niederdruck-Cylinders stets ansehnlich grösser als die Arbeit jedes der vorgelegten Cylinder, welche letzteren jedoch einzeln die gleiche (kleinere) Arbeit leisten.

In Wirklichkeit gestaltet sich aber diese Ungleichheit der Leistungen noch grösser, als nach unserer gegenwärtigen Betrachtung, welche auf dem annähernden (idealen) Dampfdiagramm beruht, wobei namentlich die Spannungen in den Receivern als constant, also die Receiver als sehr gross angenommen sind, und von den schädlichen Räumen so wie von der Compression etc. abgesehen wird, welches letztere jedoch wenig von Wesenheit ist.

Nun wird in der Anwendung gewöhnlich die Anforderung gestellt, dass die Leistung der einzelnen Cylinder einer Verbundmaschine nach Möglichkeit eine gleiche sei. Natürlicherweise bringt diese Anforderung ein anderes Grössenverhältniss der Cylindervolumen mit sich, als jenes, welches der gleichmässig vertheilten Expansion entspricht, beziehungsweise es wird durch die Anforderung der Gleichheit der Arbeit die eben ins Auge gefasste Gleichheit der Füllung der einzelnen Cylinder, also die gleichmässige Vertheilung der Expansion aufgehoben, oder doch mehr oder weniger wesentlich beeinträchtigt.

Die Bedingung der annähernd gleichen Leistung der einzelnen Dampfcylinder lässt sich auf Grundlage des obigen idealen Dampfdiagrammes nämlich unter Annahme einer constanten Receiverspannung bei Vernachlässigung der schädlichen Räume etc. unschwer zum Ausdrucke bringen, welcher zunächst für Maschinen mit zweimaliger Expansion lautet*):

lognat
$$\frac{v}{V} = \frac{1}{2} \left(1 + \text{lognat } \frac{l_1}{l} - \frac{p'}{p_s} \right)$$

Indem man hiernach für gegebene Werthe von V und $-\frac{l_1}{l}$ (nebst p_e und p')

^{*)} Die Ableitung findet man in dem "Theoret. Theile" dieses Hilfsbuches.

das Volumenverhältniss $\frac{v}{V}$ bestimmt, ergibt sich sodann die Füllung des Hochdruck-Cylinders

$$\frac{l_1'}{l'} = \frac{l_1}{l} : \frac{v}{V}$$

von der Grösse $\frac{v}{V}$ verschieden, und zwar ist gewöhnlich in ansehnlichem Maasse (namentlich desto mehr, je mehr $p_{\epsilon} > p'$, d. h. je kleiner die Totalexpansion ist):

$$\frac{v}{V} > \frac{l_1'}{l'}$$

d. h. die gleiche Vertheilung der Arbeit auf die beiden Dampfcylinder erfordert gemeiniglich ein bedeutend grösseres Volumen des Hochdruck-Cylinders, d. h. eine bedeutend theuerere Maschine, als die gleichmässig vertheilte Expansion. Bei hohen Expansionsgraden nähert sich jedoch $\frac{v}{V}$ der Füllung $\frac{l_1'}{l'}$ und wenn vollends $p_e = p'$ wird, d. h. wenn im Niederdruck-Cylinder bis zur Ausströmungsspannung p' expandiert wird, so ergibt der obige Ausdruck (wegen $\frac{p'}{p} = 1$):

$$\log \operatorname{nat} \frac{v}{V} = -\frac{1}{2} \operatorname{lognat} - \frac{l_1}{l}$$

oder

$$\frac{v}{V} = \sqrt{\frac{l_1}{l}}$$

und sodann

$$\frac{l_1'}{l'} = \frac{l_1}{l} : \frac{\mathbf{v}}{\mathbf{V}} = \sqrt{\frac{\overline{l_1}}{l}}$$

somit

$$\frac{v}{V} = \frac{l_1'}{l'} = \sqrt{\frac{l_1}{l}}$$

d. h. bei der (idealen) Expansion bis zur Ausströmungsspannung p' im Niederdruck-Cylinder wird die gleiche Vertheilung der Arbeit durch die gleichmässige Vertheilung der Expansion auf beide Cylinder erreicht, wie dies schon angedeutet worden ist. —

Für eine Maschine mit dreimaliger Expansion lautet der diesfalls doppelte Ausdruck für die gleiche Vertheilung der Arbeit auf alle drei Cylinder (abermals für constante Spannung in den Receivern etc.) mit Beibehaltung der obigen Bezeichnungen:

lognat
$$\frac{v_2}{V} = \frac{1}{3}$$
 lognat $\frac{l_1}{l} + \frac{2}{3} \left(1 - \frac{p'}{p_{\epsilon}}\right) \dots a$
und $\left(\frac{v_1}{V}\right)^2 = \frac{v_2}{V} \cdot \frac{l_1}{l} \dots b$

Wegen der stets giltigen Beziehung

$$\frac{v_2}{V} \cdot \frac{v_1}{v_2} \cdot \frac{l_1'}{l'} = \frac{l_1}{l}$$

d. h.
$$\frac{v_1}{V} \frac{l_1'}{l'} = \frac{l_1}{l}$$

folgt aus b) auch

$$\frac{l_1'}{l'} = \frac{v_1}{v_2} \dots \text{ ad } b)$$

Diese letzte Beziehung (ad b) besagt, dass bei einer Dreicylinder-Maschine für die gleiche Arbeitsvertheilung auf alle drei Cylinder im Hochdruck- und im Mitteldruck-Cylinder der gleiche Expansionsgrad stattfindet; hingegen ergibt sich mittelst der Hauptbeziehung a) das Verhältniss $\frac{v_2}{V}$ stets grösser

als v_1 und als l_1' ; dieses findet in desto grösserem Maasse statt, je kleiner p'_1 , also je grösser p_2 , d. h. je kleiner die Totalexpansion ist. Wenn hingegen sehr stark und schliesslich bis zur Ausströmungsspannung p' im Niederdruck-Cylinder expandiert wird; d. h. wenn $p_2 = p'$ ist, so ergibt sich aus a):

lognat
$$\frac{v_2}{V} = \frac{1}{3}$$
 lognat $\frac{l_1}{l}$ d. h. $\frac{v_2}{V} = \sqrt[8]{l_1}$

Aus b) folgt sodann

$$\frac{v_1}{V} = \sqrt[3]{\left(\frac{l_1}{l}\right)^2}$$

Durch Division ergibt sich

$$\frac{v_1}{v_2} = \sqrt{\frac{l_1}{l}}$$

und mit Rücksicht auf ad b) auch

$$\frac{l_1'}{l'} = \frac{v_1}{v_2} = \sqrt[8]{\frac{l_1}{l}}$$

Es ist somit für die gleiche Arbeitsvertheilung bei der (idealen) Expansion im Niederdruck-Cylinder bis zur Ausströmungsspannung

$$\frac{v_2}{V} = \frac{v_1}{v_2} = \frac{l_1'}{l'} = \sqrt[8]{\frac{l_1}{l}}$$

$$\text{und } \frac{v_1}{V} = \sqrt[8]{\left(\frac{l_1}{l}\right)^2}$$

Wir erkennen hierin sofort die Ausdrücke für die gleichmässig vertheilte Expansion, wonach also auch bei der Verbundmaschine mit dreimaliger Expansion die gleiche Arbeit der einzelnen Cylinder und die gleichmässige Vertheilung der Expansion auf dieselben gleichzeitig stattfindet, wenn die Totalexpansion bis zur Ausströmungsspannung im Niederdruck-Cylinder (in eine Endspitze des Dampfdiagramms) getrieben wird.

Die eben gepflogene Betrachtung betrifft diejenigen Dreicylindermaschinen, bei welchen durch jeden einzelnen Dampfcylinder eine besondere Kurbel bethätigt wird; die drei Kurbeln sind gegenseitig um je 120° verstellt.

Es erübrigt die Dreicylindermaschine mit dreimaliger Expansion noch als Zweikurbelmaschine (die Kurbeln unter 90°) und zwar mit isoliertem Niederdruck-Cylinder (Hochdruck und Mitteldruck hintereinander an einer gemeinschaftlichen Kurbel) in Betracht zu ziehen.

Die gleichmässige Vertheilung der Expansion auf die drei einzelnen Dampfcylinder wird hier in derselben Weise zum Ausdruck kommen, wie dies bereits dargestellt worden ist. Die gewünschte Vertheilung der Arbeit wird jedoch diesmal eine andere sein. Man wird nämlich die Gleichheit der Arbeit von den beiden Kurbeln verlangen. Demgemäss werden Hochdruck- und Mitteldruck-Cylinder zusammen eine Arbeit gleich jener des Niederdruck-Cylinders zu leisten haben, welcher letztere somit die Hälfte der Gesammtarbeit zu bewältigen haben wird.

Es ist sehr naheliegend, dass hierbei der Mitteldruck- und Niederdruck-Cylinder gegenseitig in das gleiche Verhältniss treten werden, wie der Hochdruck- und Niederdruck-Cylinder einer Zweicylinder als Compoundmaschine; diesem Mitteldruck-Cylinder wird aber sodann noch ein Cylinder als Hochdruck-Cylinder vorzulegen sein, welcher sich mit dem Mitteldruck-Cylinder in die zweite Hälfte der Arbeit — am besten zu gleichen Antheilen — zu theilen haben wird.

Die Bedingungen dieser Arbeitsvertheilung lauten (in Gemässheit des Vorangehenden, und zwar im Hinblick auf die Zweicylinder-Maschine):

lognat
$$\frac{v_2}{V} = \frac{1}{2} (1 + \text{lognat } \frac{l_1}{l} - \frac{p'}{p_{\epsilon}}) \dots \alpha)$$
$$\left(\frac{v_1}{V}\right)^2 = \frac{v_2}{V} \cdot \frac{l_1}{l} \dots \beta)$$

Wegen der stets giltigen Beziehung

$$\frac{v_2}{V} \cdot \frac{v_1}{v_2} \cdot \frac{l_1'}{l'} = \frac{l_1}{l}$$
d. h. $\frac{v_1}{V} \cdot \frac{l_1'}{l'} = \frac{l_1}{l}$

folgt aus #) auch diesfalls:

$$\frac{l_1'}{l'} = \frac{v_1}{v_2} \dots \text{ ad } \beta)$$

Diese letzte Beziehung (ad β) besagt, dass bei einer Dreicylindermaschine auch als Zweikurbelmaschine im Hochdruck- und Mitteldruck-Cylinder der gleiche Expansionsgrad stattfindet, wenn diese Cylinder die gleiche Arbeit leisten sollen.*) Das Volumenverhältniss $\frac{v_2}{V}$ nach α wird abermals von $\frac{v_1}{v_2} = \frac{l_1'}{l'}$ verschieden, jedoch diesmal kleiner als $\frac{v_1}{v_2}$ oder $\frac{l_1'}{l'}$ sein, d. h. die beiden vorgelegten Cylinder werden bei der Zweikurbelmaschine kleiner sein, als bei der Dreikurbelmaschine.

^{*)} Man merke, dass die beiden vorgelegten Cylinder (Hochdruck und Mitteldruck) bei gleichen Füllungen $\frac{I_1'}{I_1'} = \frac{v_1}{v_2}$ stets auch die gleiche Arbeit leisten, weil nämlich in beiden bis zur Ausströmungsspannung (Receiverspannung) expandiert wird. Die Vermeidung eines Spannungsabfalles wird hier durchwegs vorausgesetzt; nur der Niederdruck-Cylinder hat seinen unvermeidlichen Spannungsabfall von ρ_e bis p'.



Für die (ideale) Totalexpansion bis $p_{\star} = p'$ ergibt sich aus α)

$$\begin{array}{c} \text{lognat} \ \ \, \overset{\boldsymbol{v_2}}{\boldsymbol{V}} = \frac{1}{2} \ \text{lognat} \ \, \overset{\boldsymbol{l_1}}{\boldsymbol{l}} \\ \\ \text{d. h.} \ \ \, \overset{\boldsymbol{v_2}}{\boldsymbol{V}} = \sqrt{\overset{\boldsymbol{l_1}}{\boldsymbol{l}}} \end{array}$$

Aus \(\beta\)) folgt sodann

$$\frac{v_1}{V} = \sqrt[4]{\left(\frac{l_1}{l}\right)}$$

Dabei ist

$$\frac{v_1}{v_2} = \frac{l_1'}{l'} = \sqrt[4]{\frac{l_1}{l}}$$

dermalen unumgänglich von $\frac{v_2}{V}$ verschieden und zwar = $\sqrt{\frac{v_2}{V}}$, wie es vermöge der diesmaligen Arbeitsvertheilung in zwei Hälften der Natur der Sache entspricht.

Die vorhergehenden Betrachtungen über die Einrichtung der Cylinder-Volumenverhältnisse bei den Verbundmaschinen lassen sich folgends zusammenfassen:

Wir haben an diese Maschinen zwei Anforderungen zu stellen, welchen einzeln durch gewisse, bestimmbare Cylinder-Volumenverhältnisse zu entsprechen wäre, und zwar:

Erstens die nächstliegende und natürliche Anforderung, dass die stets hohe Expansion dieser Maschinen auf die einzelnen Cylinder möglichst gleichmässig zu vertheilen ist, dass also diese einzelnen Cylinder nach Möglichkeit die gleiche Füllung erhalten.

Zweitens die nicht minder wichtige Anforderung, dass die Gesammtleistung der Maschine auf die einzelnen Cylinder möglichst gleichmässig vertheilt sei, dass also jeder Cylinder annähernd die gleiche Arbeit leiste*).

Jede dieser beiden Anforderungen ist zumeist im gleichen Maasse berechtigt, erheischt aber an und für sich eine andere Grösse der Cylinder-Volumenverhältnisse. Es wäre demnach durchaus nicht entsprechend, an der einen oder der andern Anforderung irgend capriciös zu beharren, denn jede Einseitigkeit der gestellten Anforderung würde einen Mangel an Correctheit auf der andern Seite mit sich bringen.

Was insbesondere die Anforderung der gleichen Arbeit der einzelnen Cylinder betrifft, so führt dieselbe in vielen Fällen (namentlich bei mässigen Dampfspannungen und bei mässigen Expansionsgraden) zu ganz mangelhaften Verhältnissen in der Dampfvertheilung und erfordert unter allen Umständen verhältnissmässig grosse vorgelegte Cylinder (Hochdruck und Mitteldruck) und sonach eine theuere Maschine. Man wird demnach gemeiniglich auf die



^{*)} Bei der Dreicylinder- ols Zweikurbelmaschine wird diese Anforderung in angegebener Weise modificiert.

genau gleiche Vertheilung der Arbeit mit Vortheil zu verzichten und nur die annähernd gleiche Arbeit der einzelnen Cylinder ins Auge zu fassen haben. Darüber hinaus wäre zumeist der Vorwurf der reinen Caprice gerechtfertigt.

Aus dieser Rücksicht dürfte es für die Anwendung wohl stets genügen, bei der Wahl der Cylinder-Volumenverhältnisse, nur diejenige annähernd gleiche Vertheilung der Arbeit in Betracht zu ziehen, welche auf Grundlage der vorangehenden Betrachtung (unter Annahme einer constanten Receiverspannung, abgesehen von den schädlichen Räumen etc.) zum Vorschein kommt.

Die hier beigegebenen Tabellen werden uns ohne Weiteres dahin führen, zu beurtheilen, in wie weit wir in einzelnen Fällen zum mindesten auf der annähernd gleichen Arbeitsvertheilung beharren dürfen, oder aber (bei weitem häufiger und in der Regel) auch der andern gerechten Anforderung, nämlich jener der gleichmässig vertheilten Expansion eine Concession zu machen haben. Vorwiegend werden jene beiden Anforderungen nach dem Principe der Gleichberechtigung zu behandeln sein.

Die Tabellen betreffen alle gangbaren Arten der Verbundmaschinen und enthalten für die üblichen Dampfspannungen und Expansionsgrade die Cylinder-Volumenverhältnisse und Einzelfüllungen in drei Spalten und zwar:

- a) für gleichmässig vertheilte Expansion,
- b) für nahe gleiche Arbeit der Dampfcylinder (bezw. der Kurbeln),
- c) Mittelwerthe aus a und b.

Die dem obigen Principe der "Gleichberechtigung" entsprechenden "Mittelwerthe" (unter c) werden gemeiniglich für die Anwendung zu empfehlen sein; es wird jedoch keinen Anstand haben, aus etwa vorhandenen Gründen zu mittleren Werthen zwischen den Spalten b und c zu greifen, ja in Ausnahmefällen selbst von den Angaben der Spalte b Gebrauch zu machen, insoweit dieselben überhaupt annehmbar sind.

Dieses nach links Greifen wird insbesondere dann gerechtfertigt sein, wenn die betreffende Maschine zeitweilig bedeutend über ihre Normalleistung zu beanspruchen wäre, und somit eine bedeutend grössere Füllung erfahren sollte, als diejenige, welche bei der Wahl des Cylinder-Volumenverhältnisses ins Auge gefasst wurde. Jedenfalls wird aber die Maschine desto theurer ausfallen, je mehr man sich von der gleichförmigen Vertheilung der Expansion entfernt, und je mehr man die nahe gleiche Arbeit der Dampfcylinder anstrebt.*) —

Einzelne und detaillirte Angaben über die Cylinder-Volumenverhältnisse sind in den Tabellen des Hilfsbuches enthalten; namentlich erscheinen hierin die Volumenverhältnisse für die gleichmässig vertheilte Expansion unter dem Schlagworte "der gleichen Arbeit in den Quadranten, bezw. Sextanten" der

^{*)} Man beachte übrigens, dass unter allen Umständen (selbst bei der grössten Beanspruchung der Maschine) $\frac{l_1'}{l'} < 0.5$ sein soll, und dass überhaupt $\frac{v}{l'}$ bezw. $\frac{v_2}{l'} \leq 0.5$ sein muss, wenn man bei der Dampfvertheilung Unregelmässigkeiten vermeiden will.



Cylinder-Volumenverhältnisse und Füllungen der Zweicylinder-Condens.-Maschinen.

ø' = 0,2 Atm.

p' = 0,2 Atm.							
Erklärung für die Anwendung	Absolute Admissions- Spannung	Reducierte (norm.) Füllung /1 / = /c	a) Für gleich- mässig ver- theilte Expansion $ \frac{v}{V} = \frac{l_1'}{l_1'} $	Für nah Arbe	b) le gleiche eit der cylinder	Mittel (vorwieg wei	werthe end anzu- nden)
	 	Þ	V F	V	7	ν	7
 E = 1	p = 5	0,120	0,346	0,48	0,25	0,41	. 0,29
Mässige Expansion bis $\rho_e=0.6$ Atm.	6	0,100	0,316	0,44	0,23	0,38	0 26
xpa 9,6	7	0,086	0,293	0,41	0,21	0 35	0,24
A {	8	0,075	0,274	0,38	0,20	0,33	0,23
sige P.	9	0,067	0,258	0.36	0,19	0,31	0,22
MA Ass	10	0,060	0,245	0,34	0,18	0,29	0,21
~ ~ '	1	,			, ,	, ,	•
e . /	p = 5	0:100	0.216	0.42	0.24	0.27	0.65
Mittlere Expansion bis $\rho_e=0.5$ Atm.	6	0,088	0,316 0,289	0,42 0,39	0,24 0,22	0,37	0,27
tpa1	7	0,071	0,266	0,39	0,20	0,34 0,32	0,24
	8	0,0625	0,250	0,30	0,20		0,22 0 21
lere	9	0,0555	0,236	0,32	0,17	0,30 0,28	
Mittl bis 1	10	0.050	0,230	0,32	0,17	0,26	0,20
ا د ج	20	0,000	0,224	0 30	0,103	0,20	0 19
	. '		_				!
e Ë	p = 5	0,080	0,283	0,36	0,22	0,32	0,25
Hohe Expansion bis $ ho_s=0.4$ Atm.	6	0,067	0,258	0,33	0,20	0,30	0 22
x pa	7	0,057	0,239	0,31	0,18	0,28	0,20
	8	0,050	0,224	0,29	0,17	0,26	0,19
Hohe	9	0,044	0,211	0,27	0,16	0,24	0,185
ا قت 🖚	10	0,040	0,200	0,26	0,15	0,23	0,17
i iš	p = 5	0,060	0,245	0,29	0,21	0,27	0,23
Sehr hohe Expans. bis $p_e = 0.8$ Atm.	6	0,050	0,224	0,26	0,19	0,245	0,21
9 8°	7	0,043	0,207	0,245	0,175	0,23	0,19
gi II	8	0,0875	0,194	0,23	0,16	0,21	0,18
r d	9	0,088	0,183	0,22	0,155	0,20	0,17
Sehr bis	10	0,080	0,173	0,205	0,15	0,19	0,16
							,
l fi li	p = 5	0,040	0,200	0,20	0,20	0,20	0,20
Ideale Expansion $\rho_{\ell} = \rho' = 0.2 \text{ Atm.}$	6	0,983	0,183	0,18	0,18	0,18	0,18
udx 0=	7	0,029	0,169	0,17	0,17	0,17	0,17
[4 4]	8	0,025	0,158	0,16	0,16	0,16	0,16
eali	9	0,022	0,149	0,15	0,15	0.15	0,15
I i i	10	0,020	0,141	0,14	0,14	0 14	0,14
	•						

Bezeichnungen: p_e Expansions-Endspannung; V Volumen des Niederdruck-Cylinders (gegeben), v Volumen und $\frac{l_1^{\prime}}{l_1^{\prime}}$ Füllung des Hochdruck-Cylinders.

Cylinder-Volumenverhältnisse und Füllungen der Zweicylinder-Auspuff-Maschinen.

p' = 1,15 Atm.

p'=1,15 Atm.										
Erklärung für die Anwendung	Absolute Admissions- Spannung	Reducierte (norm.) Füllung	a) Für gleich- mässig ver- theilte Expansion	Für nah Arbe	o) c gleiche it der cylinder	c) Mittelwerthe (vorwiegend anzu- wenden)				
Erklä Ar	p	= f.	$\frac{v}{V} = \frac{l_1'}{l'}$	υ -	4'	$\frac{v}{V}$	4' ''			
F - (p = 8	0,2125	0,461	0.54	0,39	0,50	0,425			
l sign	9	0 189	0.435	0,51	0,37	0,47	0,40			
Expansion	10	0,170	0,412	0,485	0,35	0,45	0,38			
의 T	11	0,15 4 5	0,393	0,46	0,33	0,43	0,36			
Mässige Expansion bis $\rho_e = 1.7$ Atm.	12	0,142	0,377	0.44	0,32	0,41	0,35			
Mas bis	13	0,181	0,362	0,425	0,31	0.39	0,33			
. ~ (14	0,121	0,348	0.41	0,30	0,38	0,32			
ы . (p = 8	0,1875	0,434	0,49	0,39	0,46	0,41			
nsic Atm	9	0,167	0 409	0,46	0,36	0,43	0,39			
Mittlere Expansion bis $\rho_c=1.5$ Atm.	10	0,150	0,387	0,435	0,345	0,41	0,37			
E E E	11	0,136	0,369	0,41	0,33	0,39	0.35			
tler Pc	12	0,125	0,354	0,40	0,315	0,38	0,33			
Mit t	18	0,115	0,339	0,38	0,30	0,36	0 32			
1	14	0,107	0,327	0,37	0,29	0,35	0,31			
	p = 8	0,1625	0,403	0.43	0,38	0,41	0,40			
Sior	9	0,144	0,380	0.40	0,36	0,39	0,37			
Hohe Expansion bis $p_{\ell}=1,3$ Atm.	10	0,180	0,361	0,38	0,34	0,37	0,35			
E 23 11 1	11	0,118	0 344	0,36	0,325	0 35	0,34			
Hohe	12	0,108	0,329	0,35	0,31	0,34	0,32			
H siq	18	0,100	0 316	0,335	0,30	0,33	0,30			
	14	0,098	0,305	0.32	0,29	0,31	0,30			
	<i>p</i> = 8	0,150	0,387	0,40	0,37	0,39	0,38			
F F T T T	9	0,188	0,365	0,38	0,35	0,37	0,36			
Sehr hohe Expans. bis $\rho_e = 1, 2$ Atm.	10	0,120	0 346	0,35	0,335	0,35	0,34			
를 다 }	11	0,109	0,330	0,34	0,32	0,335	0,32			
bo	12	0,100	0 316	0,32	0,305	0,32	0,31			
ehr bis	13	0,092	0,304	0,31	0,29	0,31	0,30			
Ø	14	0,086	0,293	0,30	0,28	0,30	0,29			
j j	p = 8	0,144	0.379	0,38	0,38	0,38	0,38			
ion 5 A	9	0,128	0,358	0,36	0,36	0,36	0,36			
xpansion =1,15 Atm.	10	0,115	0,339	0,34	0,34	0,34	0,34			
Ideale Expansion $p_e = p' = 1,15 \text{ A}$	11	0,1045	0,323	0,32	0,32	0,32	0,32			
ale E ,=p'	12	0,096	0,310	0,31	0,31	0,31	0,31			
Idea	18	0,0885.	0,297	0,30	0,30	0,30	0,30			
l Lisid J	14	0,082	0,287	0,29	0,29	0,29	0,29			

Bezeichnungen wie links.

Cylinder-Volumenverhältnisse und Füllungen der Dreicylinder-Condens.-Maschinen.

Anhang.

A. Mit drei Kurbeln unter 120°.

ø' = 0,4 A	tm.		A. Mit di	ei Kui	Delu u	11161 12	λ0°.					
Erklärung für die Anwendung	Absolute Admiss Spannung	Reduc. (norm.) Füllung $\frac{l_1}{l}$ $= \frac{r_e}{\rho}$	a) Für gleichmässig vertheilte Expansion Einzelfüllungen $\frac{v_2}{V} = \frac{v_1}{v_0} = \frac{l_1}{V}$		duc. prm.) Für gleichmässig vertheilte Expansion Ling Einzelfüllungen Ling Vig wig wig wig wig wertheilte Expansion Für nahe gleiche Arbeit der Dampfcylinder Einzelfüllungen Vig wig wig wig wig wig wig wig wig wig w			ler 	(vor Einz	oden)		
Mässige Expansion bis $\rho_e = 0.6$ Atm.	p = 8 9 10 11 12 18	0,075 0,067 0,060 0,034 ₅ 0,050 0,046	0,422 0,406 0,391 0,379 0,368 0,359	0,178 0,164 0,153 0,144 0,135	0,66 0,64 0,61 0 59 0,58 0 56s	0,34 0,33 0,32 0,31 0,30 0,29	0 34 0,33 0,32 0,31 0,30 0,29	0,224 0,209 0,195 0,183 0,173 0,163	0,50 0,50 0,50 0,49 0,47 0,46	0,39 0,365 0,35 0,33 0,325 0,32	0,39 0,365 0,35 0,33 0,325 0,32	0,195 0,183 0,173 0,162 0,153 0,145
Mittlere Expansion M bis $\rho_e = 0.5$ Atm. b	14 p = 8 9 10 11 12 18 14	0,048 0,0625 0,0553 0,050 0,0453 0,042 0,0885 0,083	0,350	0,122 0,158 0,146 0,135 0,127 0,120 0,114 0,108	0.55 0.59 0.57 0.55 0.535 0.52 0.505	0,28 0,315 0,315 0,30 0,29 0,28 0,275	0,28 0,33 0,315 0,30	0,154	0,45 0,50 0,48 0,46 0,44 0,43 0,42 0,41	0,31 0,35 0,34 0,33 0,32 0,31 0,30 0,29	0,31 0,35 0,34 0,33 0,32 0,31 0,30 0,29	0,138 0,175 0,162 0,151 0,142 0,134 0,127 0,120
Hohe Expansion bis $\rho_e = 0.4$ Atm.	p = 8 9 10 11 12 18 14	0,050 0,044 0,040 0,086 0,088 0,081 0,029		0,135 0,125 0,117 0,110 0,104 0,098 0,094	0,51 0,50 0,48 0,46s 0,45 0,44	0,32 0,30 0,29 0,28 0,27 0,265 0,26	0,32 0,30 0,29 0 28 0,27 0,265 0,26	0,162 0,150 0,139 0,130 0,122 0,117 0,111	0,44 0,42 0,41 0,40 0,39 0,38 0.37	0,34 0,32 0,31 0,30 0,29 0,285 0,28	0,34 0,32 0,31	0,148 0,137 0,128 0,120 0,113 0,108 0,102
Sehr hohe Expans. bis $\rho_e = 0.8$ Atm.	p = 8 9 10 11 12 13 14	0,087 ₅ 0,088 0,030 0,027 0,025 0,028 0,021	0,335 0,322 0,311 0,301 0,292 0,285 0,278	0,112 0,103 0,096 0,091 0,085 0,081	0,42 0,40 0,39 0,38 0,365 0,36	0,30 0,29 0,28 0,27 0,26 0,255	0,30 0,29 0 28 0,27 0,26 0,255 0,25	0,125 0,116 0,108 0,101 0,096 0,091 0,086	0,375 0,36 0,35 0,34 0,33 0,32 0,31	0,32 0,30 0,29 0,28 0,275 0,27	0,32 0,30 9,29 0,28 0,275 0,27	0,118 0,109 0,102 0,096 0,091 0,086 0,082
Ideale Expansion bis $p_a = p' = 0.2$ Atm.	p = 8 9 10 11 12 18 14	0,025 0,022 0,020 0,018 0,017 0,015 0,014	0,292 0,281 0,271 0,263 0,255 0,249 0,243	o,085 o,079 o,074 o,069 o,065 o,062	0,29 0,28 0,27 0,26 0,25 0,25	0,29 0,28 0,27 0,26 0,25 0,25 0,25	0,29 0,28 0,27 0,26 0 25s 0,25 0,24	0,085 0,079 0,074 0,069 0,065 0,062 0,059	0,29 0,28 0,27 0,26 0,25 0,25 0,24	0,29 0,28 0,27 0,26 0,255 0,25	0,29 0,28 0,27 0,26 0,255 0,25	0,085 0,079 0,074 0,069 0,065 0,062 0,059

Bezeichnungen: p_e Expansions-Endspannung; V Volumen des Niederdruck-Cylinders (gegeben); v_2 Volumen des Mitteldruck-Cylinders; v_1 Volumen und $\frac{l_1'}{p}$ Füllung des Hochdruck-Cylinders.

B. Mit zwei Kurbeln unter 90°.

(Niederdruck-Cylinder isoliert.) ø = 0,2 Atm.

Erklärung für die Anwendung	Absolute	Reduc. (norm.) Füllung	a) Für gleichmässig vertheilte Expansion		b) Für nahe gleiche Arbeit der Dampfcylinder				c) Mittelwerthe (vorwiegend anzuwenden)			
ir ui	Spannung	$\frac{l_1}{l}$	Einzelfüllungen		Einzelfüllungen			71.	Einz	zelfüllu	ngen	v_1
Erkli A	p	$=\frac{p_e}{p}$	$\frac{v_2}{V} = \frac{v_1}{v_2} = \frac{l_1'}{l'}$	$\frac{v_1}{V}$	$\frac{v_2}{V}$	$\frac{v_1}{v_2}$	1/1'	$\frac{v_1}{V}$	$\frac{v_2}{V}$	$\frac{v_1}{v_2}$	<u>4'</u>	$\overline{\nu}$
Mässige Expansion bis $\rho_e = 0.6$ Atm.	p = 8 9 10 11 12 18	0,075 0,067 0,060 0,054 ₅ 0,050 0,046	0,422 0,406 0,391 0,379 0,368 0,359	0,178 0,164 0,153 0,144 0,135 0,129	0,38 0,36 0,34 0,325 0,31 0,30	0,44 0,43 0,42 0,41 0,40 0,39	0,44 0,43 0,42 0 41 0,40 0,39	0,169 0,154 0,143 0,133 0,125 0,118	0,40 0,38 0,37 0,35 0,34 0,33	0,43 0,42 0,40 0,39 0,38	0,43 0,42 0,40 0,39 0,38 0,37	0,174 0,159 0,148 0,138 0,130 0,123
Mittlere Expansion M bis $\rho_e = 0.5 \text{ Atm}$, bi	p = 8 9 10 11 12 18 14	0,048 0,0625 0,0555 0,050 0,0465 0,042 0,0885 0,086	0,350 0,397 0,382 0,368 0,357 0,347 0,338 0,329	0,122 0,158 0,146 0,135 0,127 0,120 0,114 0,108	0,29 0,34 0,32 0,30 0,29 0,28 0,27 0,26	0,38 0,43 0,42 0,41 0,40 0,39 0,38	0,38 0,42 0,41 0,40 0,39 0,38 0,37	0,111 0,145 0,134 0,123 0,114 0,107 0,101 0,095	0,32 0,37 0,34 0,33 0,32 0,31 0,305 0,30	0,36s 0,41 0,40 0,39 0,38 0,37 0,36 0,35	0,36s 0,41 0,40 0,39 0,38 0,37 0,36 0,35	0,117 0,152 0,140 0,128 0,121 0,114 0,108 0,102
Hohe Expansion bis $\rho_e = 0.4$ Atm.	p = 8 9 10 11 12 18 14	0,050 0,044 0,040 0,036 0,088 0,081 0,029	0,368 0,354 0,342 0,331 0,322 0,313 0,306	0,135 0,125 0,117 0,110 0,104 0,098	0 29 0,27 0,26 0,25 0,24 0,23 0,22	0,42 0,40 0,39 0,38 0,37 0,365 0,36	0,42 0,40 0,39 0,38 0,37 0,36s 0,36	0,120 0,108 0,101 0,094 0,088 0,083 0,078	0,33 0,31 0,30 0,29 0,28 0,27 0,26	0,39 0,38 0,37 0,36 0,35 0,34 0,33	0,39 0,38 0,37 0,36 0,35 0,34 0,33	0,128 0,117 0,109 0,102 0,097 0,091 0,086
Sehr hohe Expans.	p = 8 9 10 11 12 18 14	0,0875 0,088 0,080 0,027 0,025 0,028 0,021	0,335 0,322 0,311 0,301 0,292 0,285 0,278	0,112 0,103 0,096 0,091 0,085 0,081	0,23 0,22 0,21 0,20 0,19 0,18 0,17	0,405 0,39 0,38 0,37 0,365 0,36	0,405 0,39 0,38 0,37 0,365 0,36	0,093 0,085 0,078 0,073 0,068 0,065 0,061	0,28 0,27 0,26 0,25 0,24 0,23 0,225	0,365 0,35 0,34 0,33 0,32 0,315	0,36s 0,35 0,34 0,33 0,32 0,31s	0,103 0,095 0,088 0,082 0,077 0,073 0,069
Ideale Expansion bis $\rho_e = \rho' = 0.2$ Atm.	p = 8 9 10 11 12 13 14	0,025 0,022 0,020 0,018 0,017 0,015 0,014	0,292 0,281 0,271 0,263 0,255 0,249 0,243	0,085 0,079 0,074 0,069 0,065 0,062 0,059	0,16 0,15 0,14 0,135 0,13 0,125 0,12	0,40 0,39 0,38 0,37 0,36 0,35 0,34s	0,40 0,39 0,38 0,37 0,36 0,35 0,345	0,063 0,057 0,053 0,049 0,046 0,044	0,225 0,215 0,21 0,20 0,19 0,185 0,18	0,33 0,32 0,31 0,30 0,295 0,29	0,33 0,32 0,31 0,30 0,295 0,29	0,075 0,069 0,064 0,060 0,056 0,053 0,051

Bezeichnungen wie links; ferner $\frac{v_1}{v_2}$ Füllung des Mitteldruck-Cylinders und $\frac{v_2}{V}$ Fullung des Niederdruck-Cylinders.

Compoundmaschinen in der Voraussetzung sehr grosser Receiver $(R=\infty)$. Bei den Angaben für die gleiche Arbeit im Allgemeinen sind dortselbst (ausser $R=\infty$) insbesondere noch bestimmte (endliche) Receiverräume ins Auge gefasst und bei den Zweicylindermaschinen auch besonders namentlich das System Woolf mit verschieden grossen Receiverräumen in Betracht gezogen.*) Diese subtilen Unterscheidungen bleiben hier selbstverständlich ausgeschlossen, denn hier wurde der ganze Gegenstand lediglich von den beiden wesentlichen und practisch wichtigen Gesichtspunkten erstlich der gleichmässig vertheilten Expansion, dann der annähernd gleich vertheilten Arbeit erledigt und jede Subtilität von vorneher vermieden.

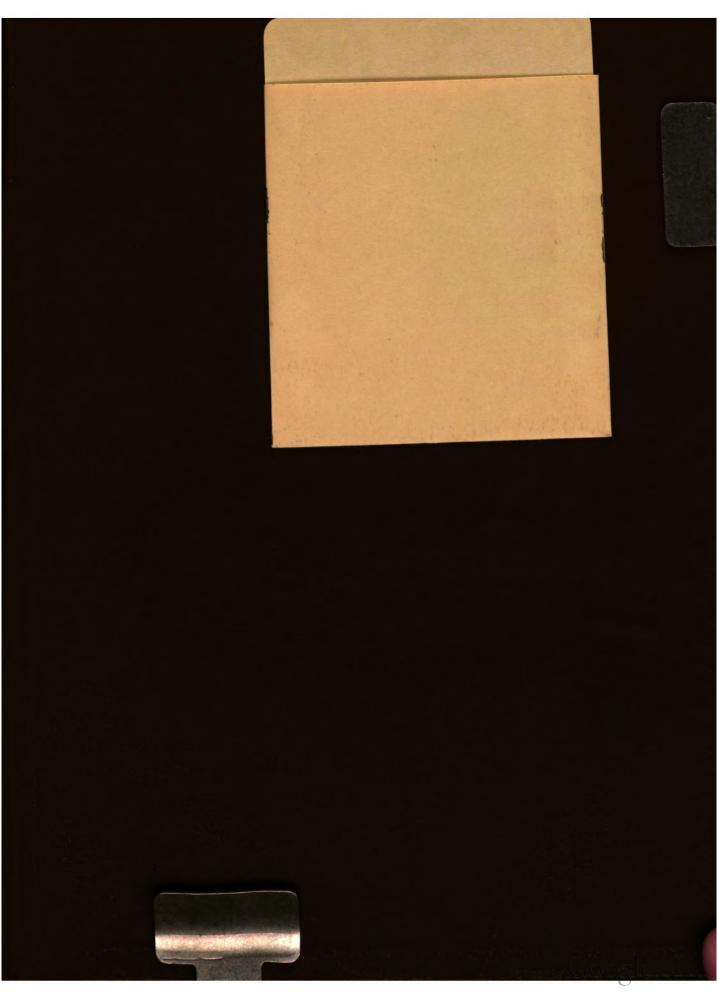
Immerhin darf die vorliegende "Nachträgliche Zugabe" zu dem Practischen Theile des Hilfsbuches als eine leicht verständliche und für die Anwendung wohl brauchbare Beleuchtung des wichtigen Gegenstandes namentlich für diejenigen hingenommen werden, welche sich mit der subtileren und unumgänglich complicierteren Entwicklung desselben Gegenstandes in dem Theoretischen Theile (aus den betreffenden Abhandlungen meines Mitarbeiters Prof. A. Káš auszugsweise aufgenommen) nicht befassen wollen. Die Resultate dieser detaillirten Untersuchungen sind allerdings auch in den Tabellen dieses Praktischen Theiles des Hilfsbuches an den betreffenden Stellen angesetzt, um für die Anwendung ohne Weiteres benutzt und mit den Ergebnissen der vorliegenden sehr einfachen Betrachtung verglichen werden zu können, oder aber auch umgekehrt.

Durch diese Betrachtung mit den zugehörigen Tabellen wird zugleich eine leichte Uebersicht des Ganzen geboten.

⁶) Bei den Wools'schen Maschinen (mit gleichsinniger Bewegung der beiden Kolben) ist — gleichgiltig, ob dieselben nebeneinander oder hintereinander (Tandem) eine gemeinschaftliche Kurbel bethätigen — die Vertheilung der Arbeit auf beide Cylinder eigentlich nicht von Belang. Man könnte daher dieselben füglich immer für die gleichmässige Vertheilung der Expansion einrichten. Wenn man die Arbeitsvertheilung dennoch berücksichtigen will, so versahre man nach den Angaben in den betreffenden Tabellen des Hilfsbuches.

89089672358

B89089672158A



89089672158



b89089672158a